**ČASOPIS** PRO RADIOTECHNIKU A AMATÉRSKÉ VYSÍLÁNÍ ROČNÍK XX/1971 ČÍSLO 11

# V TOMTO SEŠITĚ

Náš interview	101
Svaz ČRA po 7. plen. zasedání FV Svazarmu	102
Radioamatér Svazarmu kandidá-	
	103
Výstava, která mluví	103
Usnesení předsednictva SRS ČSR 4	103
Setkání mladých radiotechniků na Moldavě	103
	104
**	105
	106
	107
	109
•	112
Elektronické zapalování	113
Kondenzátorové zapalování na no- vém principu	116
	117
•	123
	127
•	129
	131
Laděné obvody jednoduchých při-	
	132
Tranzistorový transceiver SSB	
	134
*- *	135
OL QTC	137
DX 4	138
Naše předpověď	138
Četli jsme	139
Nezapomeňte, že	139
Inzerce	140
•	

Na str. 419 až 422 jako vyjímatelná příloha "Malý katalog tranzistorů".

# AMATÉRSKÉ RADIO

AMATÉRSKÉ RADIO

Vydává FV Svazarmu ve vydavatelství MAGNET, Praha 1, Vladislavova 26, telefon 260651-7. Šéfredaktor ing. František Smolik, zástupce Lubomir Březina. Redakčni rada: K. Bartoš, O. Brzák, ing. J. Čermák, CSc., K. Donát, L. Hlinský, ing. L. Hloušek, A. Hofhans, Z. Hradiský, ing. J. T. Hyan, ing. J. Jaroš, J. Krčmárik, ZMS, K. Novák, ing. O. Petráček, dr. J. Petránek, A. Pospišil, M. Procházka, ing. J. Vackář, CSc., laureát st. ceny KG, J. Ženišek. Redakce Praha 2, Lublaňská 57, tel. 296930. Ročně vyjde 12 čísel. Čena výtisku 5 Kčs, pololetní předplatné 30 Kčs. Rozšíruje PNS, v jednotkách ozbrojených sil vydavatelství MAGNET, administrace Praha 1, Vladišlavova 26. Objednávky přijímá každá pošta i doručovatel. Dohlédací pošta Praha 07. Objednávky do zahraničí vyřizuje PNS, vývoz tisku, Jindřišská 14, Praha 1. Tiskne Polygrafia 1, n. p., Praha. Inzerci přijímá vydavatelství MAGNET, Vladislavova 26, Praha 1, tel. 260651-7, linka 294. Za původnost přispěvku ručí autor. Redakce rukopis vrátí, bude-li vyžádán a bude-li připojena frankovaná obálka se zpětnou adresou. Toto číslo vyšlo 10. listopadu 1971

© Vydavatelství MAGNET, Praha

s dr. Ľudovítem Ondrišem, předsedou federálního ÚRK a členem předsednictva federálního výboru Svazarmu ČSSR u příležitosti 20. výročí založení Sva-

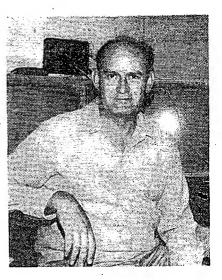
20. výročí založení Svazarmu zname-ná také 20 let existence radioamatérů v této branné organizaci. Mohl byste naše čtenáře seznámit s nejdůležitěj-šími mezníky těchto dvaceti let?

V letošním roce oslavují všichni členové Svazarmu 20. výročí založení této branné organizace. I když 20 let v historii státu není příliš dlouhá doba, přece jen v životě organizace představuje takový úsek, který nás opravňuje k hod-

nocení naší dosavadní práce. 4. listopadu 1951 se do Svazu pro spolupráci s armádou dobrovolně sdružilo 10 samostatných organizací a jednou z nich byl i spolek čs. amatérů-vysílačů. Na podzim roku 1952 přijalo rozšířené zasedání ústředního výboru Svazarmu jedno z nejvýznamnějších rozhodnutí, zavést místo dosavadního kolektivního členství individuální. Tak se česko-slovenští radioamatéři stali jedněmi z budovatelů branné vlastenecké organizace. To byl také rozhodující mezník v životě a rozvoji radioamatérského sportu v ČSR, protože se vytvořily nejoptimálnější podmínky všestranného rozvoje nejen pro činnost amatérů-vysílačů, ale i dalších radioamatérských disciplín. Radioamatérský sport poprvé získal dobrou organizační strukturu, stal se sportem přitažlivým a přístupným širokému okruhu zájemců, přede-vším z řad mládeže. Svazarmovští radioamatéři získali významné společenské místo v naší společnosti, aktivně se zúčastnili budování našeho státu a přispívají k formování vlastností socialistického člověka. Úspěchy nevznikly snadno a najednou, ale bylo jich dosaženo ve složitém politickém i organizačním vývoji Svazarmu. Mezi nejdůležitější mezníky v životě radioamatérů je možné zařadit zakládání početných radioklubů, kolektivních stanic a dalších radioamatérských kroužků, intenzívní rozvoj techniky a zdokonalování přístrojového vybavení, takže v poměrně krátké době se naši radioamatéři dostali na světovou špičku. Neméně významný byl rozvoj branných disciplín, rychlotelegrafie a honu na lišku. Radioamatéři také patřili mezi první propagátory televize a budovali první retranslační stanice na různých místech republiky. To všechno zvyšovalo nároky na přípra-vu, obsah i metody práce. Formoval se sbor instruktorů, vznikala další výcvi-ková střediska, takže radioamatérský sport dostal dobrou a standardní úroveň, měl dobrý systém práce a jasné perspektivy dalšího rozvoje.

# Jaké akce uspořádali nebo ještě uspo-řádají radioamatéři k 20. výročí Svaz-

U příležitosti 20. výročí vzniku naší svazarmovské organizace uspořádali radioamatéři v celé republice různé sportovní podniky, závody a besedy, v mno-



hých okresech uzavřeli velmi hodnotné závazky, týkající se zvláště zkvalitnění práce, propagace sportu a rozšíření členské základny. Dík patří i povolovacímu orgánu, který povolil zájemcům z řad amatérů používat na radioamatérských pásmech v době od 1. 10. 1971 do konce roku zvláštní prefix OM1, OM2, OM3 a OM0, což jistě vzbudí velký zájem o naši práci i v zahraničí.

Jaké jsou v současné době hlavní cile radioamatérské organizace a jaké jsou stěžejní body jejího plánu na dalších

Rozvoj radioamatérského sportu se v letech 1971 až 1975 bude zaměřovat hlavně na prohloubení ideově výchovné činnosti našich členů, na další vytváření podmínek všeobecného zvýšení kvality radioamatérské činnosti a na rozvoj masové i speciální činnosti. Pozornost bude zaměřena především na mládež, na rozvoj operatérské a sportovní činnosti ve všech disciplínách a zvláště na cílevědomé upevňování organizace rozšiřováním počtu radioklubů a členské základny.

Veľkou pozornost budeme věnovat oblasti politickovýchovné práce a práci s mládeží. Do obsahu práce bude nutné zavést takové formy, které mládež získají pro zájmovou technickou činnost. Bude nutné vytvořit kádrové a materiální podmínky v klubech, v kolektivních stanicích i kroužcích v základních organizacích, všechnu tuto práci skloubit a navázat na plnění úkolů jednotného systému branné výchovy obyvatelstva a uvést požadavky jednotného systému branné výchovy do souladu s obsahovým zaměřením zájmové činnosti. Plánovitě budeme budovat účelová zařízení, zajišťovat materiální a technické podmínky pro činnost a všestranně se starat o tréninkové možnosti našich reprezentantů.

Jedním z nejdůležitějších úkolů bude úzká spolupráce s bratrskými brannými organizacemi v socialistických státech, především však co nejtěsnější spolupráce se sovětskou organizací DOSAAF.

# Co považujete za největší problémy radioamatérského hnutí a jak se s ni-mi národní svazy vypořádávají?

Při zabezpečování úkolů, které jsme si vytyčili, se jistě vyskytne i řada problémů, které bude třeba operativně ře-Zatím můžeme s uspokojením

11 Amatérské! 1 1 1 401

konstatovat; že oba národní svazy s úspěchem řeší otázku zkvalitňování práce, dosahují významných výsledků ve své činnosti a ve všech radioamatérských disciplínách.

# Co nového se připravuje v práci s mládeží a v politickovýchovné práci vůbec?

Jak jsem již připomněl, budeme práci s mládeží věnovat velkou pozornost a péči ze všech hledisek naší činnosti. Dobré perspektivy této práce nám dává zejména dohoda mezi ústředním výborem Socialistického svazu mládeže ČSSR a federálním výborem Svazarmu ČSSR o jednotném působení v oblasti branné výchovy dětí a mládeže. Připravuje se také jednání na úrovni národních ministerstev školství o zakládání radioamatérských kroužků na školách a ve studentských internátech.

## Dojde k nějakým závažnějším změnám a ke zlepšení v otázkách materiálně technického zabezpečení?

Mohu všechny radioamatéry ubezpečit, že materiálně technická základna se bude neustále zlepšovat. Připravujeme dohody s několika našimi předními radiotechnickými podniky a výzkumnými ústavy, které pomohou řešit naše potřeby tak, abychom udrželi krok s rozvojem radiotechniky a abychom mohli plně uspokojit poptávku, především v oblasti úzkoprofilového materiálu.

# Jak hodnotíte vývoj radioamatérské organizace v posledních třech letech?

Krizové období let 1968 a 1969 velmi intenzívně ovlivnilo práci na všech úsecích radioamatérského sportu. V tomto období se pravicoví oportunisté pokoušeli rozbít naši jednotnou brannou organizaci a zpochybnit její význam i spo-lečenské opodstatnění. Rozbití jednotné organizace bylo součástí celkového plánu oportunistů a pravičáků v ČSSR rozbít Národní frontu a likvidovat KSČ. Tyto plány se jim však nepodařilo realizovat, protože podstatná část radioamatérů Svazarmu v klubech i v základních organizacích zůstala věrná jednotné organizaci. Postupně se oživila činnost, soustředila se angažovanost našich členů a funkcionářů a normalizovaly se podmínky každodenního života. Podstatnou úlohu při zachování jednotné organizace sehráli radioamatéři na Slovensku, kteří i v nejtěžším období setrvali ve Svazarmu a byli oporou radioama-térům v základních organizacích a klubech v Čechách a na Moravě.

V současném období můžeme s uspokojením konstatovat, že naše svazy se upevnily jak po organizační, tak i ideově výchovné stránce a dosahují velmi nadějných výsledků ve všech sportovních disciplínách.

### Bylo již mnoho polemik o způsobu spolupráce mezi naším časopisem a organizaci radioamatérů. Jaký na to máte názor a jak by podle něho měla tato spolupráce vypadat?

Velmi si cením postoje redakce Amatérského radia v krizovém období let 1968 a 1969, kdy se časopis nepropujčil jako tribuna desintegračních tendencí ve Svazarmu. Je sice zdravým jevem polemizovat o možnostech spolupráce a účasti radioamatérů na tvorbě našeho časopisu, který má vysokou evropskou úroveň, nesmíme však zapomínat na skutečnost, že časopis jako jediný svého druhu v celé ČSSR musí ze širokého hlediska splňovat požadavky čtenářské veřejnosti, zajímající se o radiotechniku. Toto poslání časopis skutečně plní a podle mého názoru pomáhá v celém rozsahu propagovat radiotechniku i radio-

amatérský sport a tím probouzí zájem široké veřejnosti o práci v obou našich národních svazech. Redakci časopisu přeji mnoho dalších úspěchů a velmi úzké spolupráce při šíření radiotechnických poznatků v co největším rozsahu.

Rozmlouval A. Myslík, OKIAMY

# Svaz ČRA po 7. plenárním zasedání FV Svazarmu ČSSR

Máme před sebou velmi náročný úkol, jak zainteresovat členskou základnu svazu na co nejlepším využití bohatých výsledků jednání XIV. sjezdu KSČ a jak radioamatérskou činností přispívat k rozvoji celé společnosti. Půjde o to, abychom závěry sjezdu aplikovali do naší konkrétní práce. Některé náměty jsme již do akčního plánu zařadili a usilujeme o to, aby byly ve svazu ČRA realizovány. Neustále musíme mít na zřeteli snahu o pokrok, všestranný vzestup radioamatérské činnosti, uspokojování potřeb všech členů a další rozmach jejich tvořivých sil a schopností.

Vodítkem je nám usnesení 7. plenárního zasedání FV Svazarmu ČŠSR ze dne 15. června 1971, v němž je dostatek námětů, vycházejících právě ze závěrů XIV. sjezdu KSČ, které lze plně využít a uvést v život na úseku radioamatérské zájmové činnosti. To nás však staví před zodpovědný úkol: posoudit a zkoumat, jak zlepšit politickovýchovnou, vzdělávací a zájmovou činnost, jak ještě více prohloubit účinnost naší práce, jak zlepšit formu kooperace s celou členskou základnou.

Hlavním bodem je politickovýchovná práce v našem svazu. Musíme mít naprosto jasný a pevný systém politickovýchovné práce, který by nejen obsahoval metodiku a prostředky k její realizaci, ale stanovil také úlohu a odpovědnost jednotlivých orgánů za její řízení, výsledky a kontrolu. Musíme tuto politickovýchovnou práci v našem svazu chápat jako cílevědomou a soustavnou práci, která z hlediska specifičnosti naší činnosti musí vést k tomu, aby jednání a postoje našich členů vždy odpovídaly socialistickým zásadám, duchu marxismu-leninismu a politické linii KSČ.

Abychom toho dosáhli, k tomu nestačí jen agitační nebo přesvědčovací akce. Politickovýchovná práce musí jít souběžně s naší organizátorskou prací, která by zajistila, že budou nejen přijímána, ale také splněna všechna potřebná opatření. Nelze spoléhat na to, že jsme někomu něco sdělili; rozhodující je, zda se nám podařilo jej plně získat k realizaci našich záměrů. Že tomu tak vždy v minulosti nebylo, o tom isme se často přesvědčili. Rozhodující je vždy iniciativa členské základny – tu berme vždy jako rozhodující faktor pro aktivitu v našem dění. Náš ideový vliv, politické působení, jakož i atraktivní odborná náplň široké škály radioamatérské činnosti musí být vidět všude tam, kde se naši členové, scházejí, diskutují, pracují na společném díle, na každém soustředění, školení i při jiných akcích vyplývajících z akčního programu radioamatérské činnosti. To chce plnou zainteresovanost všech - po-čínaje funkcionáři ÚV ČRA, OV ČRA, radioklubů, ZO, trenérů a cvičitělů i vedoucích reprezentačních družstev. Tito funkcionáři musí považovat za organickou součást své odborné činnosti i politickovýchovné působení, aby jejich jedinou metou nebylo jen organizovat

a vychovávat specialistu v některé disciplíně nebo špičkového závodníka, ale především socialisticky smýšlejícího člověka a dobrého obránce naší vlasti.

Při této práci mohou uspět jedině ti, kteří sami mají pevné socialistické přesvědčení a potřebné znalosti, jakož i zkušenosti z politickovýchovné práce. Je třeba věnovat pozornost přípravě a výběru těchto funkcionářů, neboť na jejich politické připravenosti a pedagogických zkušenostech do velké míry závisí kvalita a účinnost politickovýchovné práce a dosažení vrcholných sportovních výsledků. Záležitostí, jimiž se musíme a budeme zabývat, je na úseku naseho hnutí ještě dost, a proto chci ukázat na jednu z hlavních, kterou nám ukládají závěry ze XIV. sjezdu KSČ řešit v prvé řadě.

Náš svaz plně podporuje závěry XIV. sjezdu KSČ a uznává, že významným faktorem socialistické společnosti je mladá generace. Péče o její zdravý rozvoj, o její výchovu, vzdělání, rozvoj schopností a elánu musí být záležitostí všech společenských organizací, tedy i naší. Nezapomínejme, že socialistická angažovanost mládeže závisí na vlivu starších a na výchovných schopnostech těch, kteří její myšlení formují.

V našem hnutí máme dost atraktivnních druhu činnosti, v nichž se mládež muže plně vyžít. Záleží jen na nás, jak dokážeme najít cestu k mladým lidem, ukázat jim v plné šíři naši činnost a tak je získat, aby rozšířili naše řady. Je na všech organizačních článcích našeho svazu, ař je to v Praze, Brně, Ostravě nebo v kterémkoli okrese ČSR, aby se funkcionáři ujali této záslužné práce s mládeží. V mnohých organizacích se nám tato činnost daří a výsledky práce s mládeží slaví své triumfy. Takovým organizacím patří náš dík. Jejich další činnost také maximálně zajistíme a podpoříme všemi dostupnými prostředky.

7. plénum FV Svazarmu ČSSR projednalo i usnesení předsednictva ÚV KSČ z 19. března 1971 o "Jednotném systému branné výchovy obyvatelstva". Nový systém branné výchovy se dotýká našeho svazu jako celku a všech sfér jeho činnosti, kterými přímo nebo ve spolupráci s jinou složkou Svazarmu působí v oblasti dobrovolné branné výchovy. Úkolem svazu bude projednat i toto usnesení a rozpracovat je do oblasti našich tradičních zájmů, kde budeme vycházet z konkrétních, diferencovaných výchovně-branných cílů, a především do oblasti branně-sportovních a technických disciplín.

Závěry XIV. sjezdu KSČ a 7. pléna FV Svazarmu ČSSR se budeme zabývat všichni společně, zejména však politicko-propagační odbor a odbor mládeže při ÚV ČRA, aby všechny organizační články svazu byly co nejrychleji a účinně informovány o jednotném postupu. Chceme tak zajistit i jednotnou linii pro práci s mládeží a uvést v život "Jednotný systém branné výchovy" na úseku naší práce.

Považuji za nutné, aby všichni funkcionáři pracující na kterémkoli úseku činnosti našeho svazu a všichni ti, koho naše činnost zajímá, se podrobně seznámili se závěry 7. pléna FV Svazarmu ČSSR, které jsou aplikovány na závěry XIV. sjezdu KSČ a jsou pro nás zásadní pracovní linií a výchozím programem pro další úspěšnou práci na úseku radioamatérské činnosti v ČSR.

Ladislav Hlinský, předseda Svazu radioamatérů Svazarmu ČSR Letošní rok patří mezi nejvýznamnější v údobí naší socialistické republiky. XIV. sjezd KSČ zhodnotil vývoj uplynulých let a vytýčil program dalšího rozvoje socialistické společnosti, oslavili jsme 50. výročí vzniku Komunistické strany Československa, v tomto měsíci slavíme dvacetileté jubileum naší branné organizace Svazarmu a ve dnech 26., a 27. listopadu půjdeme poprvé k volbám v podmínkách čs. federace. Provolání ÚV KSČ a ÚV NF ČSSR

Provolání UV KSC a UV NF CSSR k volbám je významným dokumentem, který osvětluje jejich důležitost, rozebírá celou problematiku a mobilizuje všechny poctivé a socialisticky smýšlející občany k tomu, aby šli jednotně k volbám a dali svůj hlas kandidátům Národní fronty.

Jednou z významných složek NF – vedle ROH, SSM, Čs. svazu žen a SČSP – je i Svazarm, který sdružuje přes 300 000 členu. A mnozí z nich, ač



. Štefan Rell, kandidát do MNV

již za jejich poctivou a příkladnou práci na pracovištích nebo v naší branné organizaci, byli navrženi jako kandidáti do některého zastupitelského orgánu.

Jedním z nich je třiatřicetiletý strojní zámečník Štefan Rell z Pliešovců ve zvolenském okrese. Pracuje v Uhelných skladech jako řidič z povolání. Je ženat a otcem tří dětí.

Štefan Rell, RO OK3-26116, je členem Svazarmu od 1. ledna 1954. Několik let byl radiovým posluchačem, je RT III. třídy a rozhodčím v honu na lišku. V kolektivu radioamatérů je pro svou přímou a nekompromisní povahu oblíben a proto byl na výroční členské schůzi zvolen předsedou základní organizace Svazarmu-Pliešovce a náčelníkem radioklubu. Má dva koníčky – radiotechniku, ale především práci s mládeží.

V obci, která má přes 3 000 obyvatel, je znám a oblíben – rád v mezích svých možností lidem vyhoví a pomůže, znají ho i z četných brigád v akci "Z" nebo na pomoc národnímu hospodářství, které nejen ve Svazarmu organizuje, ale sám se jich také zúčastňuje. Je nositelem svazarmovského vyznamenání – odznaku Za obětavou práci. Protože za něho mluví dobře vykonaná práce ve svazarmovské organizaci, pevný politický postoj a příkladná aktivita na jakémkoli úseku, byl svazarmovskou organizací navržen za kandidáta do zastupitelského orgánu MNV v Pliešovcích.

Bude-li zvolen poslancem MNV, bude i na něm hodně záležet, aby se splnilo toužebné přání svazarmovců – mít konečně, jak se říká, střechu nad hlavou, tj. dostatek prostoru pro mnohotvárnou zájmovou svazarmovskou brannou činnost. Podle jeho slov se o to vynasnaží ze všech svých sil a podle možností.

V závěru našeho rozhovoru řekl: "Přeji si, aby bylo radioamatérů neustále víc, aby se stále víc mladých lidí zapojovalo do naší radioamatérské činnosti i proto, aby postupně nastupovali na místa nás, starších svazarmovců. A k tomu budu také napomáhat!" jg-

Na počest zahájení výstavy seskočili přesně na cíl mezi domy sídliště svazarmovští parašutisté, zasloužilí mistři sportu Zd. Zárybnická, J. Urban a B. Vejvara z AK Praha.

Poté místopředseda FV Svazarmu plk. Július Drozd po krátkém proslovu přestřižením pásky otevřel výstavu, na níž bylo přes 500 exponátů z činnosti radioamatérů, Klubu elektroakustiky (Hi-Fi), modelářů, motoristů, střelců, civilní obrany, potápěčů, letců, parašutistů, balónového létání a jiných odvětví svazarmovského sportu (2. str. obálky).

Výstava byla agitačně i propagačně velmi dobře připravena. Nejen dospělí, ale i mládež tu našla mnoho zajímavého, z čeho si mohla vybrät svého "koníčka".

z čeho si mohla vybrat svého "konička".
Doplňkem výstavy se stal Den Svazarmu, organizovaný MV Svazarmu 2. října 1971 na Letenské pláni, kde všechno, s čím se návštěvníci seznámili ve výstavních místnostech, viděli při použití v praxi.

# Setkání mladých radiotechniků na Moldavě

Přes padesát mladých radiotechniků se v-uplynulém školním roce zúčastnilo soutěže o nejlepší radiotechnický výrobek, vyhlášené Ústřední komisí techniky. 25 nejlepších pak jelo za odměnu na celonárodní setkání, které se konalo na Moldavě nedaleko Teplic v Čechách.

Účelem setkání byla pomoc výchově nových instruktorů pro radiotechnickou činnost. Protože se pokaždé objevují v programu nové prvky, snaží se mnozí získat v soutěži znovu dobré umístění. Tak např. čtrnáctiletý Mírek Pavelka z Kladná jel na setkání potřetí a jsme přesvědčeni, že příště pojede zas.

Podmínkou k účasti bylo předložení vlastnoručně zhotoveného bzučáku (v 1. kategorii) nebo tzv. zvonku s informační tabulí (ve 2. kategorii) podle námětu v AR 5/70. Tyto výrobky byly instalovány po celou dobu setkání ve výkladní skříni Mechaniky v Teplicích.

V programu následovala jedna akce druhou. V technické olympiádě mj. naváděli velitelé hlídek své druhy ke splnění úkolu pomocí radiostanic VXW 010. Tyto stanice jsme použili i při orientačním závodě. Navštívili jsme také objekt radioklubu Doubravka, soutěžili v technickém kvízu, vypouštěli balónky s pozdravným dopisem účastníků setkání, shlédli krajskou výstavu STTM.

Milým překvapením bylo pozvání k návštěvě prodejny Tesla v Teplicích. Vedoucí této velmi dobře zásobené prodejny pověsil na dveře tabulku "Exkurze pionýrů" a prodavačky byly k dispozici jen pro účastníky setkání (obr. 1). Byl přizván i fotograf, připraveny radiostanice Petra k malé improvizované "spojovačce", místnost pro předvedení stereofonní reprodukce. A když ještě dostal každý balíček s drobným materiálem, nechtělo se nám věřit, že je to vůbec možné. Chtěli bychom kolektivu prodejny za tak mimořádnou pozornost poděkovat.

Tím více nás však mrzelo, že svůj slib nesplnili místní svazarmovci. Podle (v dubnu 1971) podepsané dohody přislíbil radioklub Doubravka zřídit v ob-

# Staňte se aktivními agitátory za vítězství kandidátů Národní fronty!

# Usnesení předsednictva Svazu radioamatérů Svazarmu ČSR

Předsednictvo svazu radioamatérů Svazarmu ČSR projednalo na svém zasedání 11. září 1971 závěry XIV. sjezdu KSČ a 7. pléna FV Svazarmu ČSSR a z toho vyplývající úkoly pro členy ČRA.

Předsednictvo svazu ukládá všem OV ČRA projednat s OV Svazarmu vlastní přijaté závěry OV k 7. plenárnímu zasedání FV Svazarmu ČSSR.

Z přijatého usnesení vyplývající úkoly projednat na zasedání OV ČRA a v jednotlivých radioklubech. Zaměřit se především na zvýšení agitačně-propagační práce, především směrem k mládeži, posilit výběr cvičitelů, instruktorů, popřípadě trenérů a rozhodčích k provádění branných radioamatérských sportů.

Rovněž aktivně pomáhat při volbách do zastupitelských orgánů v listopadu t. r. Organizovat podle požadavků NF spojovací služby, instalaci a údržbu rozhlasových zařízení, nebo být nápomocni při odborných pracích, které maívztah k naší odborné činnosti. gl.

# Výstava, která mluví



U příležitosti 20. výročí naší branné organizace Svazu pro spolupráci s armádou uspořádal městský výbor Svazarmu v Praze soubornou výstavu, která se konala ve dnech 22. 9. až 5. 10. 1971

Kulturním domě v Praze 4 - Krči. Tato přehlídka bohaté činnosti svazarmovských odborností ukázala tvůrčího duchá a zručnost jednotlivců, dokumentovala výchovu mnoha špičkových sportovců v naší organizaci, byla svědectvím, co všechno lze v jednotné or-ganizaci Svazarmu dokázat. Na jejím reprezentativním uspořádání mají největší podíl ředitel výstavy, pracovník MV Svazarmu Karel Zedník, ing. arch. Josef Káles, Antonín Filípek a ďalší jejich spolupracovníci, jimž se podařilo velmi dobře sladit činnost zachycenou na fotografiích s diplomy, cenami, vyznamenáními a exponáty přístrojů a zařízení jednotlivých odborností. Záštitu nad výstavou převzal OV KSČ v Praektu Moldava vysílací stanici, která měla propagovat radioamatérskou činnost. Byl také dohodnut závod v honu na lišku. Tuto myšlenku podporovali a doporučili i členové Ústředního radioklubu. Jenže – někdo zapomněl a vysílač nebyl. Myslíme, že ke škodě věci.

Všichni přítomní si také zhotovili na Moldavě tužkový multivibrátor (podle AR 4/71), obr. 2. Tento námět bude zařazen do 3. ročníku soutěže. V různých místech Čech a Moravy tak máme instruktory, kteří mohou pomoci dalším zájemcům zapojit se do soutěže.

Za rok se jistě uvidíme na dalším setkání, které má být tentokrát na Kníničské přehradě u Brna. V propozicích 3. ročníku soutěže o nejlepší radiotechnický výrobek, které můžeme od října 1971 rozesílat, najdou zájemci podrobnosti o podmínkách účasti.

Radioklub Ústředního domu pionýrů a mládeže, Praha 2, Havlíčkovy sady 58







Obr. 2.

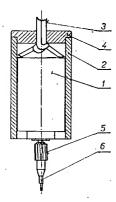
# 2 Dak AR'71

# Popisování přístrojových panelů

Mnoho radioamatérů se zabývá stavbou různých přístrojů. Sebelépe vyrobený amatérský přístroj však nebudí důvěru, není-li vestavěn do pěkné skříňky a úhledně popsán. Cílem tohoto článku je dát návod na levné a úhledné popisování přístrojových panelů.

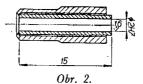
Jako materiál pro přístrojový panel používám umakart, který je možné koupit v různých barvách – pro amatéry jsou výhodné různé zbytky (pásy), prodávané v partiových prodejnách. Vhodný je i pertinax – je však jen v hnědé barvě. Potřebné nápisy vygravíruji, vyryté nápisy vyplním barvou nebo<sup>c</sup>tuší vhodného odstínu a takto upravený panel připevním ke skříňce.

Základem gravírovacího zařízení (obr. 1) je malý kulatý elektromotorek OMP-3-OW5-2,4 V-4500 ot/min., výrobek n. p. Igla Č. Budějovice. Vyhoví samozřejmě i jiný, bude však nutné podle něj upravit pouzdro, popřípadě sklíčidlo.



Obr. 1. 1 — elektromotorek, 2 — novodurová trubka, 3 — dvoulinka, 4 — víčko, 5 — sklíčidlo, 6 — gravírovací nástroj

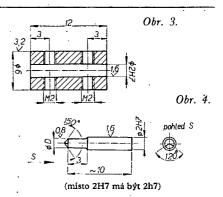
Na motorku jsem zkrátil hřídel asi na 6 mm (měřeno od čela motorku). Na svodové plochy kartáčků jsem připájel dvoulinku, motorek vložil do novodurové trubky, upevnil dvoulinku proti vytržení a trubku uzavřel víčkem. Na druhý konec dvoulinky jsem připájel pérové svorky pro připojení motorku k baterii. K napájení motorku jsem použil plochou baterii 4,5 V. Z vyřazeného kružidla jsem použil držák tuhy a vyrobil z něj sklíčidlo tak, že jsem jej zkrátil a průměr hřídele elektromotoru (obr. 2). Takto vyrobené sklíčidlo jsem přilepil lepidlem Epoxy 1200 na hřídel elektromotorku s vůlí mezi čelem elektromotorku a sklíčidlem asi l' mm.



Pro zájemce, kteří nemají možnost použít část vyřazeného kružidla, doporučuji tento postup: do trubičky s vnitřním průměřem 2H7 vyvrtáme příčně dva závity M2. Dvěma šroubky připevníme sklíčidlo k hřídeli elektromotorku a dalšími dvěma gravírovací nástroj (obr. 3).

Nyní zbývá vyrobit vlastní gravírovací nástroj (obr. 4). Je z oceli o Ø 2 mm, například z jehly do šicího stroje, popřípadě z běžné tlustší jehly na šití; má osazení na Ø D podle zvolené velikosti popisovacího písma. Funkční břity jsou nabroušeny do trojhranu (pohled ve směru S). Nabroušení není kritické; sám jsem trojhran brousil ručně na obtahovacím brousku a určitě se mi nepodařilo dodržet přesný úhel sklonu a pravidelné rozmístění břitů. Náklady na zhotovení celého zařízení nepřevýšily 20 Kčs.

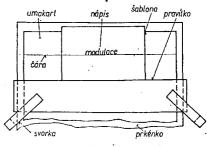
Nápisy se gravírují pomocí šablonky, jaká se používá k popisování výkresové dokumentace nebo školních rysů. Šablony se vyrábějí pro různou velikost písma a jsou běžně v prodeji v každé



prodejně se školními potřebami. Cena jedné šablony je asi 4 Kčs (podle velikosti).

Na místě, kde chceme zhotovit nápis, uděláme měkkou tužkou čáru. Podle zvolené výšky písma vložíme do sklíčidla gravírovací nástroj (např. pro výšku písma 3,5 mm použijeme nástroj, jehož Ø D = 0,5 mm, tj. šířka písma v použitě sábloně). Na nakreslenou čáru přiložíme šablonu tak, aby dolní okraje písmen šablonu tak, aby dolní okraje písmen šablony ležely na čáře. K dolnímu okraji šablony přiložíme pravítko a dvěma svorkami je připevníme k umakartové desce podložené prkénkem (obr. 5). Pak můžeme šablonou posunovat a písmena budou vždy ve stejné rovině. Šablonu pevně přidržíme, několikerým projetím gravírovacího nástroje v otvoru šablony vytvoříme žádané písmenko a postupně celý nápis, který nakonec vybarvíme.

M. Vočka

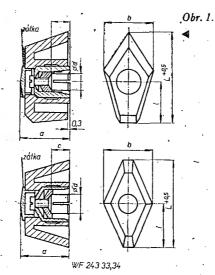


Obr. 5.



# Přístrojové knoflíky

V současné době přichází postupně na trh celá série nových přístrojových knoflíků. Jejich upevnění na hřídel je kleštinové, takže odpadá zlobení s červíky, které mnohdy vedlo k znehodnocení celého knoflíku. Přinášime přehled nových knoflíků s náčrtky.



Šipkovitý ovládací knoflík z termoplastického	materiálu. Zátka je barevně odlišena od	d tělesa
knoflíku (obr. 1).	•	۰.

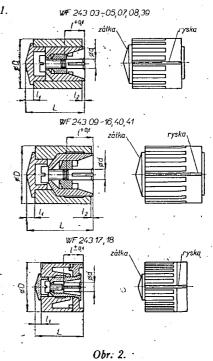
WF 243 33   6   19   šedý   17,5   17   7,5   6   32   15										
Typové označení	pro Ø hřídele [mm]	r zá- kladny stupnice	odstín	,	ь	c	ød	. L	1	Cena
WF 243 33	6	19	šedý	17,5	17	7,5	6	32	15	13,50
WF 243 34	-6	22	šedý	19,8	19	8,5	6	40	20	15,

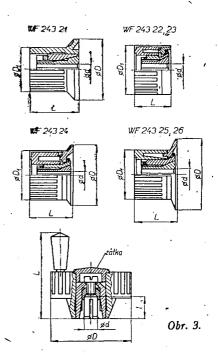
Přístrojový válcový knoflík z termoplastické hmoty s krycí zátkou. Zátky jsou barevně odlišeny od tělesa knoflíku. Knoflíky lze použít samostatně i v souosé kombinaci ovládání. Provedení A – ryska vybarvena bíle, provedení B – ryska nevybarvena. Tyto knoflíky jsou na obr. 2.

·				,•							
	Určeno	Dopo- ručený				Rozmě	ry [mr	n]			-
Typové označení	pro Ø hřídele [mm]	r zá- kladny stupnice [mm]		ø D	ød	L	1	. l <sub>1</sub>	l <sub>1</sub>	Cena	Prove- dení
WF 243 03	. 3	7	šedý	12	3	13,5	5,5	1,2	0,3	13,—	A
WF 243 04	4	7	červený	12	4	13,5	5,5	1,2	0,3	13,	A
WF 243 05	3	7	červený	12	3	-13,5	5,5	1,2	0,3	13,—	Α
· WF 243 07	3	. 7	šedý	12	3	13,5	5,5	1,2	0,3	12,50	В
WF 243 08	4	7	šedý	- 12	4	13,5	5,5	1,2	0,3	12,50	В
WF 243 09	3	9	šedý	16 ´	3	17,5	7,5	1,2	0,3	12,—	В
WF 243 10	3	9	šedý	16	3	17,5	7,5	1,2	0,3	12,	À
WF 243 11	4	9	šedý	16	4	17,5	7,5	1,2	0,3	12,—	В
WF 243 12	4	9	šedý	16	4	. 17,5	7,5	1,2	0,3	12,—	A
WF 243 13	6	9	šedý	16	6	17,5	7,5	1,2	0,3	10,50	В
WF 243 14	6	9	šedý	16	6	17,5	7,5	1,2	0,3	10,50	A
WF 243 15	6	11,5	šedý	20	6	19,8	8,5,	1,5	0,3	10,50	В
WF 243 16	. 6 .	11,5	šedý	20	6	19,8	8,5	1,5	0,3	12,50	A
WF 243 17	6	15	šedý	25	6	20	8,5	0,9		13,50	В
WF 243 18	6	15	šedý	25	6	20	8,5	0,9	-	14,—	A
WF 243 39	3	. 7	červený	12	3	13,5	5,5	1,2	0,3	12,50	В
WF 243 40	3	.9	červený	16	3	17,5	7,5	1,2	0,3	12,—	В ′
WF 243 41	3	ĵ 9	červený	16	3	17,5	7,5	1,2	0,3	12,50	A

Průchozí přístrojové knofliky z termoplastické hmoty. Po upevnění na hřídel se vloží krycí zátka. Knofliky jsou konstruovány jako průchozí pro dva souosé ovládací hřídele (dutý – plný). Provedení A – ryska vybarvena bíle, B – ryska nevybarvena,  $B_1$  – ryska vybarvena červeně. Knofliky jsou na obr. 3.

	Určeno	Doporu- čený r			Rozmě	4 .			
Typové označení	pro Ø hřídele [mm]	základny stupnice [mm]	Barevný odstín	ø D	ø D <sub>1</sub>	ød	L	Cena	Prove- dení
WF 243 21	6	14	šedý	24	18	6	17	16,—	A
WF 243 22	6	15	šedý	_	25	6	19 •	18,—	В
WF 243 23	6	15	šedý	_	25	6	19	18,—	A
WF 243 24	6	18	šedý	31 .	25	6	19	19,50	В
WF 243 25	6	14,20	šedý	38	25	6	. 19	20,	В,
WF 243 26	. 6	14,20	šedý	38	25	6	19	20,	В.





# PŘIPRAVUJEME PRO VÁS

Stereofonní syntetizátor Kontrola mechanického stavu měřidel Měřič průrazného napětí tranzistorů

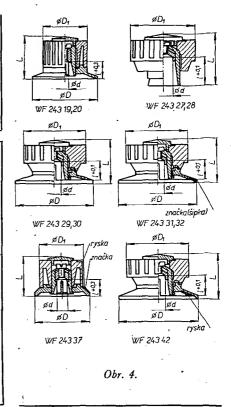
11 (Amatérike! VAI) (1) 405

Přístrojové knoflíky s kličkou z termoplastické hmoty. Knoflík i klička jsou ve stejném barevném odstinu (na obr. 3 dole).

Typové	Určeno pro Ø	Barevný		Rozmě	ry [mm]		
označení	hřídele [mm]	odstin	ø D	ø d	L	1	Cena
WF 243 35	6	šedý	32	6	30	7,5	23,
WF 243 36	6	šedý	40	6	32	8,5	24,—

Přístrojové knoflíky s kotoučem z termoplastické hmoty. Po upevnění na hřídel se vkládá zátka z téhož materiálu. Zátky do knoflíků mají barvu slonové kosti. Provedení A – bez rysky, B ( $B_1$ ) – s ryskou nebo značkou vyplněnou (nevyplněnou) barvou. Knoflíky jsou na obr. 4.

				_						
		Dopo- ručený			Roz	měry	[mm]			
Typové označení	Určeno pro Ø hřidele [mm]	ručený r zá- kladny stupni- c [mm]  14,20 šedý 14,20 šedý — šedý — šedý 19,30 šedý 19,30 šedý 19,30 šedý 19,30 šedý	Barev- ný od- stin	ø D	ø Dı	ø d	L		Cena	Prove- dení
WF 243 19	6	14,20	šedý	38	25	6	20	8,5	16,—	A
WF 243 20	6	14,20	šedý	38	25	6	20	8,5	16,—	В
WF 243 27	6 ع		šedý	l – .	40	6	26	13	15,—	_
WF 243 28	10	-	šedý		40	10	26	13	16,	
WF 243 29	6	19,30	šedý	53	40	6	26	13,5	20,	A
WF 243 30	10	19,30	šedý	53	40	10	. 26	13,5	21,—	A
WF 243 31	. 6	19,30	šedý	53	40	6	26	13,5	20,—	В
WF 243 32	10	19,30	šedý	53	40	10	26	13,5	21,—	В
WF 243 37	6	18 -	šedý	31	25	6	20	8,5	16,-	B,
WF 243 42	6	19,30	šedý	53	40	6	26	13,5	19,50	В



# ZAČÍNÁME OD CIONAME KRYSTALKY

# Alek Myslík

V závěrečných dvou pokračováních letošního seriálu bude uveden podrobný návod na stavbu jednoduchého reflexního přijímače. Začneme od celkového návrhu, zopakujeme si funkce jednotlivých obvodů a součástek, přijímač zapojíme na univerzální destičku s plošnými spoji a popíšeme si nastavení jednotlivých obvodů; v příštím čísle si řekneme o některých hlavních zásadách návrhu plošných spojů a pokusíme se podle nich plošné spoje pro náš přijímač navrhnout i sami zhotovit. Na závěr přijímač upravíme i po vnější stránce a celý jej znovu sladime.

# Jaký přijímač si postavíme?

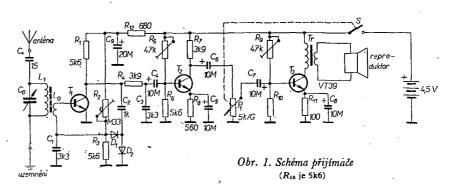
Předem si musíme říci, co od našeho přijímače budeme chtít – musí to být v souladu s tím, co jsme se dosud naučili a na co si tedy můžeme troufnout. Nebudeme stavět žádný miniaturní přijímač – chce to již nějaké zkušenosti a těch máme zatím málo. Také nemůžeme chtít od našeho prvního "výrobku", aby přijímal desítky stanic. Spokojíme se s přijmem dvou hlavních programů – stanice Hvězda a stanice Praha a jedné až tří dalších stanic podle místních podmínek a použité antény. Přestože budeme stavět přijímač neurčený pro stálé přenášení, použijeme v něm feritovou anténu, abychom možnost jeho použivání neomezili pouze na jedno místo.

Při připojení vnější antěny se samozřejmě zvětší počet i síla přijímaných stanic. Na přijímač zhotovíme jednoduchou skříňku a napoprvé nebudeme konstruovat žádný převod k ladicímu kondenzátoru. Přímo na jeho hřídel nasuneme ovládací knoflík a v případě potřeby vyznačíme na stěně skříňky jeho polohu pro častěji přijímané stanice.

Shrneme-li všechny tyto úvahy, vyjde nám základní koncepce přijímače. Abychom dosáhli co největší citlivosti přijímače, zvolíme reflexní zapojení jeho vstupní části. Vstupní obvod navrhneme feritovou anténou. Za reflexním stupněm navážeme dvoustupňový nízkofrekvenční zesilovač, zakončený výstupním transformátorem a reproduktorem. Je to nejjednodušší zapojení ní zesilovače a energeticky není nejvýhodnější, ale již jsme se s ním seznámili a pro náš účel zatím plně vyhovuje.

# Zapojení přijímače a jeho funkce

Celkové schéma přijímače je na obr. 1. Cívku L<sub>1</sub> navineme na feritovou tyčku podle obr. 3 v AR 1/71. Má 90 závitů ví lanka. Vazební vinutí  $L_0$  navineme přes L<sub>1</sub> k tomu jejímu konci, který bude uzemněn. Navineme jej libovolným vodičem a bude mít 6 až 8 závitů. K ladění přijímače použijeme polyetylénový ladicí kondenzátor, který jsme zatím používali ve všech zapojeních. Samozřejmě to není podmínkou a můžete použít jakýkoli jiný ladicí kondenzátor s odpovídající kapacitou (400 až 500 pF). Horní konec laděného obvodu  $L_1C_0$  vyvedeme přes kondenzátor C<sub>v</sub> na zdířku pro připojení vnější antény. Vazebním vinutím Lo se signál zachycený feritovou anténou přivede na bázi tranzistoru  $T_1$ . Stejnosměrný pracovní bod tranzistoru  $T_1$  je nastaven odpory R<sub>2</sub> a R<sub>3</sub>. Kondenzátor C<sub>1</sub> tvoří zkrat pro střídavý vstupní signál a znemožňuje tak nežádoucí ovlivňování vstupního signálu nastavením děliče  $R_2R_3$ .  $R_1$  je pracovní odpor tranzistoru  $T_1$ . Odebírá se z něj zesílený vysokofrekvenční signál a přes kondenzátor  $C_2$  přivádí na diodový detektor-zdvojovač D<sub>1</sub>D<sub>2</sub>. V detektoru se z vysokofrekvenč-ního signálu získá jeho modulační obálka a takto získaný nízkofrekvenční signál se přivádí přes vinutí Lo (na nf



406 Amatérske! AU 1 171

signál nemá vliv) opět na bázi tranzistoru  $T_1$ . Tranzistor  $T_1$  nf signál rovněž zesílí. Pro nf signál představuje kondenzátor  $C_2$  příliš velký odpor – signál proto projde přes odpor  $R_4$  a kondenzátor  $C_4$  na bázi tranzistoru  $T_2$ . Kondenzátor  $C_3$  nemá vliv na nízko-frekvenční signál; tvoří však prakticky zkrat pro případné nežádoucí zbytky vf signálu. Pracovní bol tranzistoru  $T_2$  je nastaven odpory  $R_5$  a  $R_6$ . Tranzistor  $T_2$ je zapojen jako nízkofrekvenční zesilovač s můstkovou stabilizací - toto zapojení jsme již zkoušeli (AR 5/71) a nebude vám proto jistě dělat potíže. Zesílený signál z kolektoru  $T_2$  se přivádí přes oddělovací kondenzátor Co na potenciometr P<sub>1</sub>, který slouží k regulaci hlasitosti. Signál z jeho běžce se přivádí přes další oddělovací kondenzátor C7 do koncového zesilovače s tranzistorem  $T_3$ . Je to opět již vyzkoušené zapojení. Odpory R<sub>9</sub> a R<sub>10</sub> je nastaven pracovní bod tranzistoru a místo pracovního odporu je v kolektorovém obvodu zapojen výstupní transformátor Tr. Filtrační člen  $R_{12}C_9$  v napájecí větvi zabraňuje nežádoucí vazbě mezi stupni přijímače.

Celý přijímač je již tradičně napájen z jedné ploché baterie, tj. napětím 4,5 V. Na jeho výstupu je zapojen libovolný reproduktor o impedanci 4 až 10 Ω

a průměru 10 až 12 cm.

# Použité součástky

Z velké části můžeme použít součástky, nakoupené během roku. Pro úplnost – a také proto, že to bývá u podrobných návodů zvykem – si uvedeme úplnou rozpisku všech použitých elektrických součástek:

Tranzistory T<sub>1</sub>
T<sub>2</sub>
Diody 155 nebo 156NU70 103NU70, popř. 106, 107NU70 101NU71, 104NU71  $D_1, D_2$ GA201 až GA206 Odpory 5,6 kΩ/0,05 W Rtrimr 0,33 MΩ 5,6 kΩ'0,05 W 3,9 kΩ/0,05 W R<sub>4</sub> trimr 47 kΩ 5,6 kΩ/0,05 W 3,9 kΩ/0,05 W 560 Ω/0,05 W R<sub>4</sub> R<sub>7</sub> R<sub>8</sub> R<sub>10</sub> R<sub>11</sub> R<sub>11</sub> trimr 47 kΩ 5,6 kΩ/0,05 W 100 Ω/0,05 W 680 Ω/0,05 W Kondenzátory 15 pF, keramický ladici kondenzátor (viz text) 3,3 nF, keramický 1 nF, keramický nebo styroflex 3,3 nF, keramický 10 μF/6 V, elektrolytický 20 μF/6 V, elektrolytický až Ca Potenciometr 5 kΩ/G (logaritmický) se spí-načem Transformator

Pokud máte možnost jednotlivé součástky před použitím přeměřit, udělejte to. Můžete si tím ušetřit dlouhé hodiny hledání případné závady.

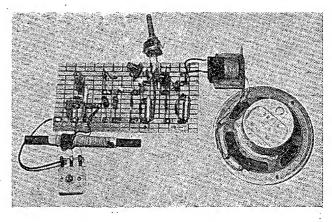
výstupní transformátor VT39

 $T_r$ 

# Zkušební zapojení

Když jste shromáždili všechny potřebné součástky, dáme se do zkušebního zapojení přijímače. Budeme k tomu potřebovat univerzální destičku s plošnými spoji Smaragd U1. Je to větší obdoba celý rok používané destičky U3 a zašle vám ji rovněž radioklub Smaragd, poštovní schránka 116, Praha 10, nebo si ji můžete zakoupit v prodejně ÚRK, Budečská ul. 7, Praha 2.

Obr. 2. Zapojení přijímače na univerzální destičce s plošnými spoji Smaragd U1



Na této destičce začneme zapojovat přijímač od posledního stupně. Každý stupeň vždy po zapojení vyzkoušíme. Ke zkoušení nf zesilovačů použijeme některý ze způsobů, popsaných v seriálu – nejlépe nízkofrekvenční oscilátor, pokud jste si ho podle návodu v AR 6/71 postavili.

Pokud jste správně propojili jednotlivé součástky, bude nastavování přijímače spočívat pouze v nastavení pracovních bodů jednotlivých tranzistorů. V tom máte již také praxi z předchozích lekcí. Při nastavování reflexního stupně je vhodné připojit k přijímači vnější anténu – snáze potom vyhledáte ladi-

cím kondenzátorem nějakou silnější stanici a trimrem  $R_2$  nastavíte optimální pracovní bod tranzistoru  $T_1$ .

Vstupní obvod naladíte posouváním feritové tyčky v cívce  $L_1$ . Na rozhlasovém přijímači, který máte doma, zjistíte, v kterém místě středovlnného rozsahu je nejsilnější místní stanice. Potom nastavíte ladicí kondenzátor  $C_0$  do přibližně stejné polohy (např. do jedné poloviny, do jedné třetiny apod.). Nejsilnější stanici potom vyhledáte posouváním feritové tyčky uvnitř cívky. V poloze, kde nalezená stanice hraje nejsilněji, zajistíte feritovou tyčku v cívce voskem nebo lepidlem.

# PŘIJÍMAČ R4.900

Přijímač R4.900 se k nám dováží z MLR a má kromě KV, SV a DV i VKV. V přijímači je feritová anténa a dipól pro blízký příjem VKV. Přijímač je vybaven diodovým výstupem pro magnetofon, vstupem pro gramofon a přípojkou pro vnější reproduktor.

# Technické údaje

Vlnové rozsahy:

DV 145 až 350 kHz, SV 515 až 1620 kHz, KV 5,95 až 17,9 MHz, VKV 64,5 až 73,5 MHz.

Citlivost:

Mf kmitočet:

AM 460 kHz, FM 10,7 MHz.

Nf citlivost:

12 mV (při výstupním výkonu 50 mW), 80 mV (při výstupním výkonu 3 W).

Výstupní výkon:

3 W při zkreslení 10 %.

Příkon:

46 W.

Osazení elektronkami:

ECC85, ECH81, EBF89, ECL86, EM87 (EM84).

Osazení polovodiči:

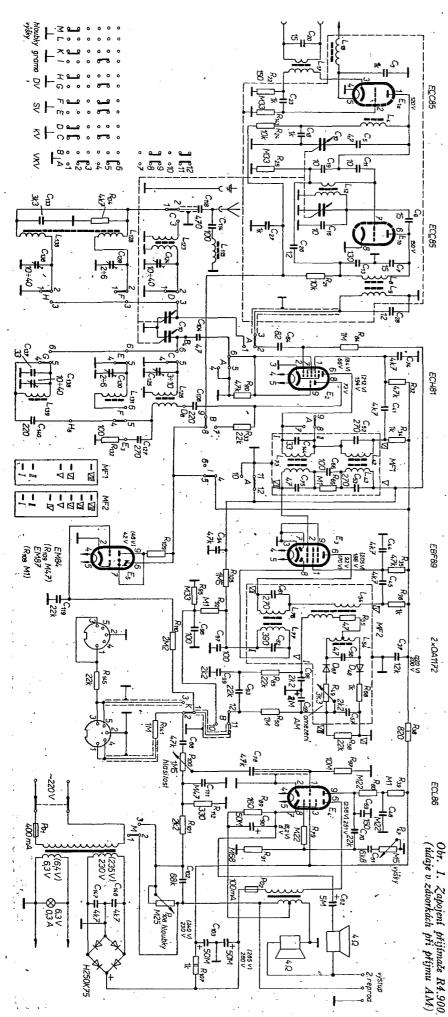
 $2 \times OA1172$ , H250K75.

# Všeobecný popis

Amplitudově modulovaný signál se přivádí přes vstupní obvody na multiplikativní směšovač, který tvoří pentodová část elektronky ECH81. Triodová část elektronky pracuje jako oscilátor. V anodovém obvodu jsou zapojeny mf transformátory (pro AM i FM). Druhý stupeň mf zesilovače tvoří elektronka EBF89. AM signál demoduluje jedna dioda elektronky EBF89. Tato dioda také slouží jako zdroj napětí pro AVC. Nf signál se přivádí z potenciometru hlasitosti na elektronku ECL86, jejíž triodová část pracuje jako předzesilovač a pentoda jako koncový zesilovač. Zajímavým způsobem je řešena korekce nízkých (P106) a vysokých (P47) kmitočtů, zvláště potenciometr regulace hloubek, který je zapojen v obvodu záporné zpětné vazby z výstupního transformátoru na vstup nf zesilovače. Také zapojení výškového reproduktoru není příliš obvyklé.

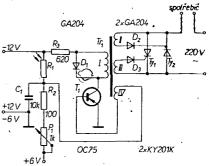
FM signál se přivádí z antény do samostatného dvoustupňového dílu VKV. První stupeň tvoří jedna trioda elektronky ECC85 ( $E_{1a}$ ), která pracuje jako ví zesilovač, druhá trioda pracuje jako kmitající aditivní směšovač. Mí signál se zesiluje ve společném mí zesilovači. FM signál detekuje poměrový detektor, osazený diodami OA1172. Cesta ní signálu je stejná jako při příjmu AM. Přijímač se ladí běžným způsobem.

11 Amatérske! AD 11 407



# Bezkontaktní tyristorový spínač

Spínač pracuje ve spojení s fotoodporem, může však pracovat i s jiným čidlem. Spínač s fotoodporem pracuje takto: pokud na fotoodpor nedopadá světlo, je jeho odpor velký, na bázi T<sub>1</sub> je kladné napětí. Generátor s tranzistorem T<sub>1</sub> nepracuje, na sekundárním vinutí transformátoru není napětí. Zvětší-li se intenzita osvětlení fotoodporu, jeho odpor se zmenší a záporné napětí ze zdroje otevírá tranzistor. Generátor začíná pracovat a na vinutí II a III Tr<sub>1</sub>



se objeví napěťové impulsy, které usměrňují  $D_2$  a  $D_3$ . Usměrněné napětí přichází na řídicí elektrody tyristorů  $Ty_1$  a  $Ty_2$ . Tyristory se otevřou a proudový obvod se uzavírá přes ně a sériově zapojený ovládaný spotřebič. Jako spotřebič může být zapojeno vinutí relé, elektromotor, žárovka atd. Proud obvodem nemá v tomto zapojení přesáhnout 2 A. Je zřejmé, že tento údaj závisí na typu použitých tyristorů a na koncepci celého zapojení.  $Tr_1$  je na feritovém jádru  $15 \times 6 \times 4.5$  mm. Vinutí II, III mají po 75 závitech, vinutí IV má 50 závitů drátu o  $\emptyset$  0,1 mm CuL.

Jindřich Drábek

# V NSR omezují výrobu

Velký elektronický koncern AEG-Telefunken v NSR hodlá uzavřít svůj závod na výrobu gramofonů v Kaselu, který v minulých letech vybudoval nákladem 15 miliónů marek. Postiženo je tím 570 pracovníků. Závod byl vybudován pro práci 2 000 zaměstnanců. Tímto krokem se má vyřešit – jak vysvětilii pracovníci koncernu – důsledek odbytové krize, způsobené přesycením západoněmeckého trhu levně dováženými zahraničními výrobky. K volbě zbývalo jen drastické snížení výroby v Kaselu nebo v Berlíně. Uvažovalo se také o uzavření závodu v Osterode, který v roce 1969 při koupi firmy Kuba-Imperial přešel ke koncernu AEG-Telefunken.

Další výrobce Fuba uzavřel koncem března přidružený, stavebně zastaralý závod v Günzburgu, čímž ztratilo 180 zaměstnanců práci. Jak uvedl majitel podniku Hans Kolbe, vyžadoval další provoz závodu neobvykle vysoké investi

tiční náklady.

Podle Funkschau 10/1971

# Konkurs AR-Tesla 1971

Do uzávěrky konkursu došlo celkem 20 soutěžních konstrukcí. Přihlášené konstrukce se v současné době vyhodnocují. Výsledky konkursu budou oznámeny účastníkům písemně do 15.12. t. r., uveřejněny budou v AR č. 1/1972.

Redakce

# SVÁFECÍ FRANTIŠEK FEJK TRANSFORMÁTOR

Před časem jsme v rubrice Čtenáři se ptají uveřejnili žádost o konstrukci svářecího transformátoru. Do začátku září došlo do redakce celkem devět různých návodů na tento přístroj. Protože se žádný člen redakce konstrukcí ani návrhem svářecího transformátoru osobně nezabýval, dohodli jsme se s jedním z našich stálých spolupracovníků (jenž má v tomto oboru značné zkušenosti), že všechny došlé návrhy prostuduje a posoudí – podle jeho návrhu potom budeme jednotlivé návrhy postupně uveřejňovat. Výjimkou je popis konstrukce svářecího transformátoru, který dnes uveřejňujeme. Popisovaný svářecí transformátor je první konstrukcí, která došla na naši výzvu a kromě toho je možno říci, že jde o klasické zapojení svářecího transformátoru.

Předem bychom však chtěli upozornit na snad nejdůležitější věc při konstrukci svářecího transformátoru – na bezpečnost práce. Je bezpodmínečně nutné dodržet všechny bezpečnostní předpisy jak při stavbě, tak při používání transformátoru, nebot se s ním pracuje obvykle v nevýhodném prostředí, ve vlhku, na železných konstrukcích apod. Hotový transformátor v definitivním krytu je třeba výzkoušet na průraz jak proti zemi, tak i jednotlivá vinutí vůči sobě vysokým napětím (2 kV), je třeba dodržet zásady silnoproudé techniky (nulování, zemnění apod.). Aby si transformátor nemohl postavit naprostý laik, není v článku uveden např. popis přepojování při připojení k síti 220 V a 380 V a některé další konstrukční údaje, které jsou však zřejmě pro každého, kdo má základní elektrotechnické znalosti ze silnoproudé elektrotechniky. Bude-li některá z dalších konstrukcí, které jsme dostali, vyhovovat zcela jednoznačně i po stránce bezpečnosti, uveřejníme pochopitelně detailní návod k její stavbě, vhodný i pro naprosté laiky.

Üvodem snad ještě to, že v žádném případě nebudeme popisovat v žádném článku vlastní sváření, nebol to se vymyká z rámce časopisu. Autor tohoto článkú doporučuje pro zájemce příručku pro sváření, řezání a pájení R. Krňáka a kol., která vyšla v nakladatelství SNTL Praha,

v roce 1962.

# Svářecí transformátor

Svářecí transformátor lze amatérsky zhotovit mnoha způsoby. Ke konstrukci lze použít různé tvary i typy transformátorových plechů, např. plechy C, L, M, EI, kruhové plechy ze statorů starých motorů; svářet lze i proudem kroužkových motorů (po úpravě) apod. Svářecí transformátor, který popíši v tomto článku, je jednoduché konstrukce, svářecí proud se řídí tlumivkou, pracuji s ním již delší dobu a jsem s ním velmi spokojen, neboť při dobrém výkonu má poměrně malé rozměry i váhu.

Před vlastní konstrukcí, Před vlastní konstrukcí, případně před obstaráváním materiálu musíme nejdříve zjistit, zda máme k dispozici dostatečně dimenzovanou elektrickou přípojku s elektroměrem. Navrhovaný transformátor dodá při plném výkonu proud asi 130 A, což stačí pro elektrodu 3,15 balenou. Tento výkon je ještě únosný při dvoufázovém napájení transformátoru 2 × 380 V. V tom případě stačí přípojka s elektroměrem pro proud 15 až 20 A na fázi. Při napájení transformátoru jednofázovým proudem musíme počítat s tím, že budeme mít možnost svářet elektrodami o maximálním průměru 2,5 mm (proud na sekundární straně transformátoru asi 100 A). Elektroměr by měl být pro proud nejmé-ně 20 A. Z hlediska bezpečnosti bude též vhodné, budeme-li pro připojování transformátoru používat vždy stejnou zásuvku a stejný kabel, abychom ne-mohli zaměnit nulový vodič a fázi (při 220 V).

# Výběr plechů pro svářecí transformátor

Nejvýhodnější jsou plechy tvaru L takových rozměrů a množství, aby jádro mělo průřez asi 36 cm² a prostor pro vinutí aby měl rozměry asi 6 cm × × 17 cm. Máme-li možnost nastříhat plechy z tabulí, byly by jejich nejvhodnější rozměry asi 60 × 230 mm a 60 × 120 mm; od každého druhu po 240 kusech při tloušíce plechu 0,5 mm. Zanedbatelná není ani jakost plechů, jak pro proud naprázdno, tak pro pře-

nášený výkon. Při průměrné jakosti plechů je můžeme skládat po třech až pěti kusech vždy jedním směrem. Při použití plechů tvaru L lze někdy použit tupé spoje, nebo spojky jádra doplnit zvlášť nastříhanými plechy na příslušný rozměr. Plechy tvaru L dostatečných rozměrů stahujeme vhodnými svorkami (nemagnetické!), případně je můžeme i lehce po vyzkoušení svařit (elektricky).

Další možnosti použití plechů různých tvarů pro svářecí transformátor jsou na obr. l. Doporučuji plechy před složením natřít acetonovým lakem (nerezavějí). Běžné transformátory uvedených tvarů jsou stahovány ocelovými příložkami – úhelníky apod. Protože popisovaný transformátor je rozptylový, musíme použít příložky-úhelníky nemagnetické, např. ze dřeva (buk), duralu, hliníku nebo z plastické hmoty, popř. z pertinaxu nebo texgumoidu. Potřebná tloušťka stěn úhelníků je 10 až

1. Obrázky vhodných plechů pro svářecí transformátor. Popis jejich úprav – doplnění. A – orientované plechy C; stačí průřez 30 cm2. Je-li okénko malé, použijeme nástavce jako u E; B, C jádro z plechů L, u C můžeme zvětšit okénko dostřižením plechů (vyznačeno), D – jádro z nastříhaných pásků plechu. Délku spojek je vhodné upravit až po navihutí cívek a to tak, aby mezi primární a sekundární cívkou byla mezera asi 5 až

10 mm, E – jádro
z plechů E160 doplněné středním sloupkem
a spojkami. Je výhodné jedny plechy E
zkrátit o 10 mm a doplňující plechy nastříhat tak dlouhé, aby mezi primární a sekundární cívkou byla mezera asi 25 až 40 mm.
Je nutné dodržet průřez plechů kolem 36 cm²



15 mm, u dřeva asi 20 mm. Celková váha potřebných plechů je 15 až 20 kg.
Počet závitů na 1 V transformátoru

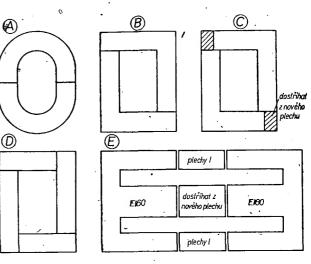
Počet závitů na l V transformátoru popisovaného typu přibližně zjistíme, dělíme-li číslo 40 průřezem jádra v cm². Při dodržení průřezu jádra v cm² vyjde tedy přibližně jeden závit na l V. Pro návrh sekundárního vinutí je třeba připomenout, že při napětí menším než 45 V se již špatně zapaluje svařovací oblouk.

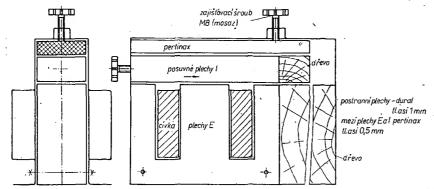
Průměr drátu pro primární vinutí volíme asi 2 mm; použijeme lakovaný drát dvakrát opředený bavlnou. Při nedostatku místa můžeme použít drát o ø až 1,6 mm; pak se ovšem osvědčí přídavné chlazení malým větráčkem. Máme-li dostatek místa, můžeme cívku navinout i tlustším vodičem, nejlépe plochým páskem 1 × 4 mm, opředeným bavlnou nebo papírem. Spotřeba drátu o Ø 2 mm na jednu cívku bude přibližně 4 až 5 kg (délka asi 130 m).

Sekundární vinutí navineme z holého měděného vodiče o průřezu nejméně 30 mm² (podle místa). Ideální je plochý vodič 10 × 3 mm nebo 5 × 6 mm. V nouzi můžeme použít očištěný a vyhřátý drát G, který vineme paralelně (dvakrát 16 mm²). Doporučuji, aby vodič (vodiče) pro sekundární vinutí byly vyhřáté, dobře očištěné a konce (vývody cívky) pocínované. Pro navinutí sekundární cívky potřebujeme asi 20 m vodiče. Neseženeme-li vodič vcelku, doporučuji, aby se kusy na potřebnou délku svařily mědí, nebo spájely čistým stříbrem (ne mosazi). Kdo by neměl tuto možnost, musí podstoupit pracné spojování vodičů pomocí "trubičky". Spojky je třeba pájet až při vinutí cívky (aby spojka nepřišla do ohybu). Cívku vineme holým vodičem, každý závit (každou jeho stranu) izolujeme prešpánem potřebných rozměrů tloušťky asi 0,8 mm. Stejnou lepenku vkládáme metloušťky asi vrstvy vinutí.

Tlumivka v zapojení slouží k plynulé regulaci svářecího proudu v rozsahu asi

**3**0 až 130 A.





Obr. 2. Návrh na tlumivky z plechů EI. Výhodnější by byly plechy tvaru U, ovšem obtížněji se opatřují

Na tlumivku potřebujeme plechy o průřezu jádra asi 10 až 16 cm² s okénkem tak velikým, aby se na cívku vešlo 30 až 40 závitů vodiče o průřezu 15 až 20 mm². Tlumivka bude zapojena do série se sekundárním vinutím transformátoru. Pro naši potřebu by nejlépe vyhovoval tvar plechů v podobě. U; nejsnáze dosažitelné budou však plechy EI. Cívku tlumivky je vhodné navinout s několika vývody (asi 3), z nichž použijeme ten nejvhodnější. Celková sestava tlumivky je na obr. 2.

# Kryt svářecího transformátoru

Celý kryt je nejlepší zhotovit z překližky-laťovky tloušťky asi 15 mm až 20 mm. Na víku je vhodné udělat okénko pro přepojení transformátoru při změně napětí sítě. Boční stěny krytu jsou vhodné z umakartu nebo sololitu s potřebnými děrami pro chlazení. Je výhodné nepřipojovat transformátor na přívodní kabel napevno, ale použít zásuvky a zástrčky (380 V, 25 A – motorová zástrčka). Při použití zástrčky 25 A upozorňuji na nutnost vyměnit porcelánové vložky s propojovacími prvky tak, aby na kabelu byla zástrčka, která nemá odkryté "živé" části. (V zástrčce je namontována keramika se zdířkami.)

Celý transformátor je přišroubován k základně šrouby asi M8 (obr. 3). Primární vinutí s odbočkami připojíme na svorkovnici z velkých svorek (čokoláda, 6 mm²), podrobnosti jsou zřejmé z fotografií. Nulový vodič připojíme rovněž na svorkovnici, kde je příslušná svorka propojena s kostrou, s plechy transformátoru a tlumivky. Je výhodné na svorkovnici nulové svorky označit barevně. Kondenzátory 8 μF/600 V kompenzují jalový proud a připojíme je nejlépe přímo na svorkovnici.

Ještě několik slov k připojení sekun-

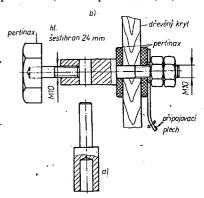
8 uF/600 V tlumivka akelitová civka vorkovnice krabicovy kond.MP 8 μF/600\ a) otorek větrák ₩ začátek sekundárního vinuti na 2.svorku nivka co neidále od transi svorka ("čokoláda")  $6 mm^2$ iådro jádro BμF/600 V distanchi łożky ы

Obr. 3. Návrh na uspořádání svářecího transformátoru v krytu. Kryt je z překližky nebo lalovky o síle 15 až 20 mm. Tlumivku umístit co nejdále od transformátoru. Pohled shora po sejmutí horní desky. Pohled ze strany je na obr. 3b

dárního vinutí transformátoru k tlumivce a na vývodní svorky. Doporučuji vodiče pocínovat, spojit mechanicky šroubem asi M4 a po odzkoušení propájet. Rovněž vývody pro svařovací kabely lze zhotovit různě (křídlové matky apod.). Dobře se v praxi uplatnil (i když je pracnější) způsob podle obr. 4.

Svařovací kabely potřebujeme o průřezu nejméně 16 mm²; kabel pro kleště má být ohebný, aby umožňoval klidné a plynulé vedení elektrody. Zémnicí vodič nemusí již být tak ohebný, ani na jeho izolaci nejsou takové nároky. Neseženeme-li originální kabely pro svářečku, dobře poslouží starší měděný kabel 4 × 4 mm², jehož vodiče spojíme paralelně. Pro běžné práce vystačíme s délkou kabelů kolem 6 m.

Přívodní kabel k transformátoru je vhodný např. s pryžovou izolací a s vodiči o průřezu 4 × 2,5 mm², zakončený "motorovými" zástrčkami. Svařovací kleště a zemnicí svorku je nejlépe koupit hotové, ovšem pro zkoušky vystačí-



Obr. 4. Doporučený tvar pájecí koncovky na kabel (a), vývodní svorky (b) pro svařovací kabely. Materiál: mosaz, bronz

me i s amatérskou výrobou těchto součástí. Kuklu pro sváření elektrickým obloukem je také výhodné koupit hotovou, pro zkoušky postačí brýle na horské slunce s papírovým krytem proti ozáření obličeje.

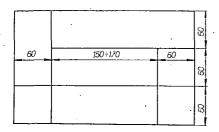
Budeme-li svařovat dlouhé svary a delší dobu, vyplatí se transformátor chladit. Stačí malý motorek (s vrtulkou), který se rozbíhá po připojení transformátoru k síti.

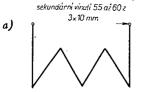
Transformátor je při síti 380 V zapojen jako dvouťázový a při 220 V jako jednofázový, s příkonem 4 až 5 kVA. Svařovací proud je 40 až 130 A a lze ho plynule regulovat. Svařovací napětí naprázdno je 60 V při vzniku oblouku asi 25 až 30 V. Při zapojení na 380 V lze použít balené elektrody až do Ø 3,15 mm, při 220 V je maximální průměr elektrody 2,5 mm, svařovací proud je až 100 A.

# Konstrukce transformátoru

Transformátor konstruujeme s plechy podle obr. 5, na němž je i schéma zapojení.

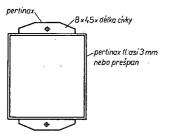
Jedním z předpokladů úspěšné práce je vyhovující navíječka. Pro dvě cívky stačí zhotovit navíječku provizorní, především robustní. Její hřídel musí mit Ø 15 až 20 mm, vyhoví i vodovodní půlcoulová trubka se závitem. Jako navíječku je možné použít i soustruh apod. Počitadlo závitů je snad výhodné při vinutí primární cívky, u sekundární cívky nehraje již takovou úlohu. Nemáme-li počitadlo, je nutné u každé navinuté vrstvy cívky spočítat a zapsat závity a poznamenávat i počet vrstev. Mohlo





b) primární vinuli 380 z – z držitu o ø2 mm Cul.28
b) 380 z 350 z 335 z 160 z

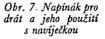
Obr. 5. Plechy z nastříhaných pásků, tloušíka plechu 0,5 mm, rozměry podle vinutí (a), údaje pro vinutí cívek (b)

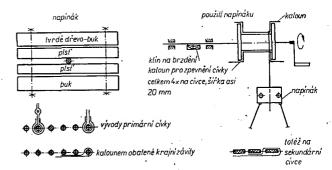


Obr. 6. Doporučený návrh na kostřičku cívky (vnitřní rozměr je 65 × 61 mm)

by se totiž stát, především při přerušení práce na delší dobu, že bychom zapomněli, kolik závitů jsme na cívku již navinuli.

Cívky s primárním vinutím můžeme zhotovit na kostřičce z pertinaxu i s čely, nebo zhotovit pouze "trubku" na jádro





a cívku navíjet bez čel, popř. udělat "trubku" z lepenky o tloušíce asi 1 mm a po navinutí cívku kolmo k závitům obalit tkanicí (kalounem šiřky asi 20 mm). Pro první dva případy se dělá kostřička z pertinaxu tloušíky asi 3 mm a slepí se Epoxy 1200.

V praxi lze použít všechny tři způsoby, sám jsem použil první dva, třetí je náročný na místo pro stejný počet závitů, rovněž pevnost cívky je menší.

Připomínám nutnou pozornost a pečlivost při práci při výrobě jak kostry a formy (špalíčku), tak vlastního vinutí. Rozměrově je třeba formu (špalíček) vyrobit přesně o l mm širší vzhledem k šířce plechů a asi 5 mm. širší než je výška plechů (takto zhotovená cívka se snadno upevňuje na jádru). Na bok cívky je vhodné přilepit pásky pertinaxu, usnadní vlastní vinutí cívky především tím, že nebudeme muset vodič formovat do ostrých úhlů. Podrobnosti jsou zřejmé z obr. 6. Pásky na bok cívky přilepíme Epoxy 1200 nebo Alkaprenem.

Pro vinutí primární cívky si musíme zhotovit napínák vodiče (obr. 7). Za-čátek vinutí izolujeme punčoškou nebo bužírkou v délce asi jednoho závitu. Navinuté závity občas přiklepneme pryžovou paličkou přes kousek dřeva nebo pertinaxu. Doporučuji krajní závity vrstvy izolovat ještě dodatečně kalounem nebo páskou z voskovaného plátna (obr. 7). Jednotlivé vrstvy primárního vinutí prokládáme prešpánem tloušťky 0,1 až 0,15 mm a natíráme acetonovým lakem. Před vložením prokládací lepenky nečháme nátěr zaschnout. Acetonový

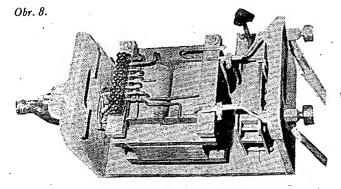
lak jednak cívku zpevní a jednak zamezí navlhávání vinutí a zlepšuje tím izolaci jak závitů mezi sebou, tak proti kostře.

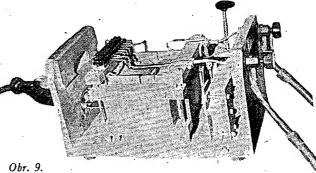
Ještě několik slov k poslední vrstvě cívky, na níž uděláme asi, čtyři vývody zhruba po 15 závitech. Vývody děláme např. z pocínovaného plechu a izolujeme lepenkou a plátnem (obr. 7). Mczi dřevěná čela šablony a cívky je výhodné vložit obyčejný papír, aby lak nepřilepil vodiče cívky na šablonu.

Při vinutí sekundární cívky postupujeme tak, že každou "stranu" závitu ohýbáme zvlášť po přitažení vodiče k šabloně truhlářskou svěrkou (č. 15) a přiklepneme pryžovou paličkou. Každý závit izolujeme po obou stranách prešpanem potřebných rozměrů (v našem případě 3 × 55 mm a tloušťky asi 0,8 mm). Každou vrstvu opět natřeme acetonovým lakem a na proložení vrstev použijeme lepenku tloušťky 0,5 až 0,8 mm. Také krajní závity vrstev prokládáme (po délce závitu) kalounem nebo olejovým plátnem. Sekundární vinutí má čtyři vrstvy asi po 15 závitech. Po ukončení vinutí konec vodiče vytvarujeme, upevníme kalounem a celou cívku ve směru závitů obalíme kalounem a napustíme lakem.

Na hotovém transformátoru bychom měli naměřit přibližně tyto údaje: 380 V – naprázdno asi 1,5 až 2 A, nakrátko 15 až 20 A, při svařování 15 A; sekundární napětí bude asi 60 V, při svařování asi 25 až 30 V.

Celkový vzhled hotového transformátoru je na obr. 8 a 9.





Wireless World, známý anglický radiotechnický časopis, oslavil v dubnu 60. výročí. Úvodník jubilejního čísla napsal Hughes S. Pocock, redaktor tohoto časopisu v letech 1921 až 1941, později ředitel a předseda I.P.C. Electrical and Electronic Press, London. První čísla časopisu se jmenovala "Marconigraph" a byla určena jen spolupracovníkům společnosti Marconi. V roce 1913 – po dvou letech – byl časopis přejmenován na Wireless World. V jubilejním vydání referuje m.j. F. L.

Devereux, spolupracovník časopisu po více než 40 let, o vývoji nf zesilovače a elektrickém snímání z gramofonových desek v období posledních 60 let, W. T. Cocking probírá techniku rozhlasových přijímačů od roku 1920.

Podle Funkschau 10/1971

Japonští výrobci zavádějí urychleně integrované obvody do barevných televizních přijímačů, což má sloužit jako první stupeň přechodu na plně tran-

zistorové přijímače. Tak např. firma General Corporation nahrazuje již 40 % tranzistorů hybridními integrovanými obvody. Další výrobce Toshiba má k dispozici nový barevný televizní přijímač, v němž je nahrazeno 75 % tranzistorů 13 monolitickými a dvěma hybridními integrovanými obvody.

Podle Funkschau 9/1971

Sž

11 Amatérské 🛕 D 🕕 411

# na hesto"

# Zdenek Hradiský

Sezame, otevři se!", křikli loupežníci v pohádce a vchod do jeskyně se otevřel. Tato pohádková jeskyně měla tedy zřejmě velmi prosté automatické zařízení s elementárním kodem, které otevřelo vchod každému, kdo znal tajné heslo.

Když to jde v pohádce, zkusíme to i ve skutečnosti. Protože se sháněním vhodné jeskyně byste měli pravděpodobně starosti, udělejte si jednoduchý při-jímač, naladěný napevno na jednu rozhlasovou stanici. Pavel Valina, který tento úkol řešil v radioklubu Ústředního domu pionýrů a mládeže, použil v podstatě schéma z knížky J. Maurence "Jednoduchý přijímač pro začátečníky" s historickými elektronkami AZ11, EF6, EL11. Pro jistotu uvádím celkové schéma zařízení i s tímto přijímačem; vyhoví-však samozřejmě jakýkoli přijímač.

Stavbu přijímače na heslo začneme výběrem součástek. Jejich seznam na konci návodu je pouze informativní, na menších odchylkách hodnot součástek příliš nezáleží. Podle velikosti součástek navrhneme potom skříňku přístroje, musime ovšem pamatovat i na misto

pro automatiku.

Spínač napájecího napětí celého přístroje je umístěn na zadní stěně šasi, místo ladicích knoflíků je zpředu pouze sedm tlačítek a dvě kontrolní světla. Napájení může být společné pro přijímač i automatiku (z jednoho zdroje), v našem případě jsme však zvolili oba celky jako samostatné jednotky s oddělenými zdroji. Jednotky lze vymontovat a používat zvlášť.

Popis stavby přijímače zde nebudeme uvádět, zájemci si mohou podrobnosti přečíst v uvedené knize. Vyvedeme však napětí i pro druhou (provozní) kontrolku, která je připojena přes kontakt rest a svítí pouze tehdy, sepne-li relé Res. Také výstup pro reproduktor je připojen přes kontakt resc. Tento přepínací kontakt připojuje v klidu na sekundární stranu výstupního transformátoru zatěžovací odpor asi 6  $\Omega$ , po sepnutí pak reproduktor.

Automatika se skládá z napáječe a čtyř relé. U prvních tří relé neopomeňte změřit procházející proud, aby se příliš nepřetěžovalo vinutí. Čtvrté relé je zapnuto vždy pouze krátkodobě. Na tvaru

relé nezáleží.

Tlačítka nejsou k vinutí relé připojena přímo, ale pomocí banánků a zdířek. Při montáži sestavte zdířky tak, aby první byla pro napájení relé Re1, druhá pro Re2, třetí pro Re3, čtvrtá až sedmá zdířka pro Re4. Také banánky si označte čísly 1-7 podle toho, ke kterému tla-čítku banánek přísluší. Tato jednoduchá úprava vám pomůže, až budete chtít změnit kód pro uvedení přijímače do provozu. Zdiřky jsou umístěny uvnitř přístroje za zadní deskou, aby si nikdo

nemohl šifru přečíst.

Předpokládejme, že si zvolíme kód 371. V tom případě připojíme kablík třetího tlačítka (banánek č. 3) do první zdířky, banánek č. 7 do druhé, první tlačítko bude spojeno s třetí zdířkou.

6,3 V Ž2 & EF6 EL11 π 100 C; Mi J 1M5 230 Tioo M16 100 AZ11 6,3 V R<sub>10</sub> ~220 L 811 KY702

Civky

Ostatní banánky zasuneme do volných zdířek.

Stisknutím třetího tlačítka sepne relé Re1 a přidržuje se nadále přes kontakt re1a. Současně je kontaktem re1b upravena cesta pro napájení Re2, které je využito po stisknutí sedmého tlačítka. Relé Re2 pracuje obdobně jako první relé, je připraveno třetí relé, které sepne prvním tlačítkem... Tato "řada" může

být samozřejmě libovolně prodloužena. Stisknutím kteréhokoli z ostatních tlačítek sepne Re4, které rozpojí kontaktem re4a napájení pro předchozí relé a zruší např. již dvě správné volby. Těchto "lichých" tlačítek může být také různý počet.

I při třímístném kódu je hledání správného hesla obtížné. Když na něj někdo náhodou přijde, stačí přehodit libovolné dva banánky a můžeš hledat znovu...

Poslední relé v řadě (v našem případě po stisknutí posledního tlačítka kódu, tedy jedničky) přepne kontakty resp a rese. Rozhlasový přístroj začne hrát a jeho činnost ještě indikuje druhá kontrolka (v rozhlase mohou mít přestávku a tak je třeba upozornit na vyluštění šifry i tímto způsobem).

A takhle nějak to měli loupežníci s tou svojí pohádkovou jeskyní. Jenom místo tří správných tlačítek zavolali tři správná slova. Nu - třeba tenkrát\*nebyla na. trhu tlačítka..

A nakonec ještě seznam součástek pro prototyp:

naenzatory
kondenzátor 230 pF, slidový
kondenzátor 100 pF, keramický na 400 V
kondenzátor 100 pF, keramický
kondenzátor 0,1 µF/160 V
kondenzátor 10 000 pF/600 V
kondenzátor 100 pF
kondenzátor 10 000 pF/250 V

Obr. 1. Zapojení přijímače na hesle

elektrolytický kondenzátor TC 963, 50  $\mu F$  elektrolytický kondenzátor TC 515, 50  $\mu F/160~V$ 

odpor TR 112a, 1,5 M $\Omega$  potenciometr TP 280 20 A, 0,1 M $\Omega$ , lineáraí odpor 0,16 M $\Omega$ , 1 W

odpor 0,16 M $\Omega_2$ , 1 W odpor 0,2 M $\Omega_1$ , 0,5 W odpor TR 101, 1 k $\Omega$  odpor 100  $\Omega_2$ , 0,5 W odpor TR 110, 0,8 M $\Omega$  odpor 150  $\Omega_2$  2 W odpor 3 k $\Omega_1$  1 W

elektronka EF6 s objímkou elektronka EL11 s objímkou

vysokofrekvenční tlumivka 2,5 mH

(reic má být rozpínací kontakt) L středovlnná cívka Jiskra 3
Tr<sub>1</sub> výstupní transformátor pro EL11 Re1 relé s jedním spínacím a jedním přepínácím kontaktem Re<sub>1</sub> rele s jedním spinacím a jedním přepinacím kontaktem
Re<sub>2</sub> rele se dvěma spinacími a jedním přepinacím kontaktem

Re, řelé s rozpinacím kontaktem Ostatni materiál 9 izolovaných zdířek

1 sitový spinač 7 tlačitek 1 reproduktor 7 banánků

 $Tr_1$  sidový transformátor 220 V/2 × 250 V, 6,3 V, 4 V  $Tr_3$  sidový transformátor 220/40 V (napětí

kontrolní žárovky 6,3 V/300 mA s objimka

sekundárního vinutí podle použitých rele usměrňovací elektronka AZ11 s objimkou křemíková dioda KY702

D Kremikova dioda K.Υ/02
C<sub>10</sub> elektrolytický kondenzátor 8 μF/275 V
C<sub>11</sub> elektrolytický kondenzátor 8 μF/275 V
R<sub>10</sub> odpor 10 kΩ, 1 W
1 pojistka 0,4 A s pouzdrem
1 sitová šňůra

1 šasi 1 skříňka

1 zatěžovací odpor 5,6 Ω/2 W

Maurenc, J.: Jednoduchý přijímač pro začátečníky. Naše vojsko: Praha 1970. Junyj technik č. 12/1962.

Před časem jsme přinesli zprávu o možnosti zmenšení šumu v nahrávce při použití soustavy Dolby. Nyní přicházi zpráva o novém holandském patentu fy Philips, který je uplatněn u kazetových magnetofonů. Jde o zařízení, nazvané Dynamic Noise Limiter, jednoduché a cenově přístupné. Toto zařízení vyrábí zatím americká firma Nôrelco a nabízí ho za 220 dolarů. -chá-

# 412 Amatérské! A D 10 17

# Elektronické....

# Vladimír Růžička, Karel Janásek

Dosud uváděné návody na tranzistorové zapalování pro motorová vozidla používaly tranzistory jako spínače proudu tekoucího přes zapalovací cívku nebo jako měniče napětí baterie vozidla na napětí řádu stovek voltů, spínané pak přerušovačem. Tyto systémy mají tu nevýhodu; že jsou závislé na napětí v síti vozidla, které silně kolísá. Zvláší nepříznivý je okamžik startu, kdy se napětí baterie může zmenšit až o 50 %. Rovněž při velkých rychlostech otáčení motoru se účinnost těchto systémů zmenšuje.

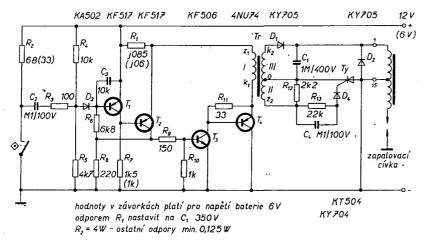
Všechny tyto nevýhody odstraňuje zapalování, převzaté z časopisu Elektronik 8/1968 a upravené na tuzemské součástky. Jedná se o bistabilní multivibrátor se zesilovačem, spouštěný impulsem z přerušovače. Z výstupu zesilovače se přes transformátor odebírá zesilený přetransformovaný impuls, usměrňuje se a nabíjí kondenzátor, jehož energie se pak spíná tyristorem do obvodu zapalovací cívky. Impuls pro otevření tyristoru se získává z pracovního zapalovacího impulsu přes vhodný tvarovací obvod.

# Popis zapojení a funkce

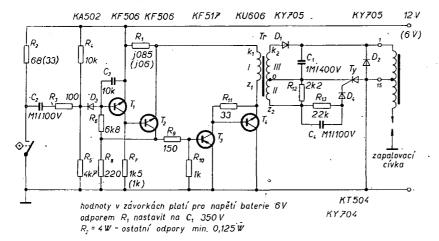
Přes odpor  $R_2$  teče do obvodu přerušovače proud z baterie (obr. 1 a 2). Při rozepnutí kontaktu přerušovače se vzniklý impuls přenese přes kondenzátor  $C_2$  a diodu  $D_3$  na bázi tranzistoru  $T_1$ . Tento tranzistor je v klidu otevřen. Jakmile přijde impuls z přerušovače na jeho bázi, tranzistor se zavírá. Úbytek napětí na odporu  $R_7$  v kolektoru tranzistoru  $T_1$  začne otevírat tranzistor  $T_2$ . Úbytek napětí na odporu  $R_8$  v kolektoru  $T_2$  se přenese odporem  $R_6$  na bázi  $T_1$  a  $T_1$  se dále zavírá. Multivibrátor se překlopí do druhé polohy.

Impuls z kolektoru  $T_2$  je přímou vazbou přenesen přes odpor  $R_9$  na bázi tranzistoru  $T_4$  (opět přímou vazbou z kolektoru  $T_3$ ). V obvodu emitoru  $T_4$  je primární vinutí transformátoru  $T_7$ . Zvětšující se proud v obvodu emitoru  $T_7$  vyvolává zvětšující se úbytek napětí na odporu  $T_7$ . Odpor  $T_7$  je společný emitorový odpor tranzistorů  $T_7$  a  $T_7$ . Úbytek napětí na tomto odporu při určité velikosti překlopí multivibrátor zpět do výchozí polohy. Tím je celý obvod připraven pro zpracování dalšího impulsu z přerušovače. Překlopení multivibrátoru je tedy závislé na úbytku napětí na

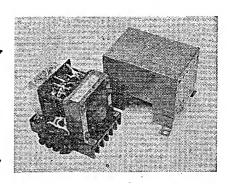
odporu  $R_1$ . Změnou odporu  $R_1$  je možno



Obr. 1. Schéma kondenzátorového zapalování pro záporný pól baterie na kostře



Obr. 2. Schéma kondenzátorového zapalování pro kladný pól baterie na kostře



# AR KONSTRUKCE 70

tedy určit délku trvání proudového impulsu v obvodu tranzistoru T4. Tím je však určena i elektromagnetická energie v obvodu transformátoru. Tato energie vyvolává v sekundárním vinutí transformátoru proud, který po usměrnění diodou  $D_1$  nabíjí kondenzátor  $C_1$ . V záporné větvi nabíjecího obvodu je zapojen tyristor, který po "zapálení" vybíjí energii kondenzátoru do obvodu zapalovací cívky. Spouštěcí impuls pro tyristor se odebírá ve vhodné fázi ze sekundárního vinutí transformátoru Tr. Po vytvarování členem RC (odpor  $R_{13}$ a kondenzátor  $C_4$ ) se upravený impuls přenáší diodou  $D_4$  na řídicí elektrodu tyristoru. Aby nedošlo k zákmitovým jevům v obvodu zapalovací cívky, je paralelně k výstupnímu obvodu připojena dioda  $D_2$ , která z nakmitaného napětí odřízne nežádoucí půlvlny. Tím se v zapalovací cívce vybíjí pouze napětí jedné polarity a tím je i oblouk na elektrodách svičky stejnoměrný a delší než obvykle. Napětí na kondenzátoru a tím i energie zapalovací jiskry se řídí množstvím energie přenášené transformátorem Tr, ta se opět řídí délkou impulsu v obvodu T4. Tato doba je dána dobou překlopení multivibrátoru. Překlopení multivibrátoru je odvozeno od úbytku napětí na odporu R1. Je tedy od ubyku napeti na odporu  $R_1$ . Je tedy možno změnou odporu  $R_1$  nastavit na-pětí na kondenzátoru  $C_1$ . Toto napětí (přepočítáno z energie 60 mWs) na kondenzátoru 1  $\mu$ F je 350 V (energie 60 mWs jako energie potřebná pro bez-pečné zapalování byla převzata z časo-nicu Elektronik). Jednou postavené na pisu Elektronik). Jednou nastavené napětí je pak za chodu automaticky udržováno na stejné úrovni. Při změnách napájecího napětí se mění pouze doba, po níž teče proud v obvodu kolektoru

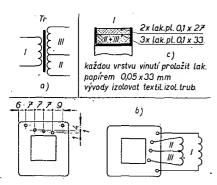
Ta, steině jeko při 🛂, stejně jako při změně kmitočtu překlápění.

 $\dot{V}$  obvodu báze tranzistoru  $T_1$  je dioda  $D_3$ , která slouží jako automatická ochrana před spouštěním zapalování náhodnými impulsy při činnosti zapalování. Předpětí na diodě  $D_3$  ji trvale uzavírá. Kladný impuls z přerušovače však diodou projde. Překlopením multivibrátoru je změnou napětových poměrů na odporu  $R_6$  dioda uzavřena a znovu se otevírá po překlopení multivibrátoru do původního stavu. Vybíjením kondenzátoru  $C_3$ , který je v okamžiku překlápění rovněž nabit na napětí dané předpětím báze  $T_1$ , se doba otevření diody  $D_3$  poněkud prodlužuje, takže po dobu pohybu kladívka přerušovače po hraně

vačky je zapalování blokováno před náhodnými impulsy. Odskoky kladívka a jeho kmitání jsou tím kompenzovány.

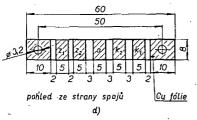
# Součástky a materiál

Odpory je možno použít typu TR 112a, pouze odpor  $R_2$  je na zatížení 4 W. Kondenzátory jsou na nejmenší napětí, pouze  $G_1$  musí být min. na 400 V (nejlépe provedení MP, krabicové). Při výběru součástí je nutno mít na zřeteli extrémní klimatické poměry, za nichž bude zapalování pracovat, součástky musí být proto odolné proti teplu, mrazu i vlhku. Použité tranzistory je nutno zvolit podle toho, který pól baterie vozidla je na kostře. Pokud by někdo nemohl sehnat křemíkové tranzistory typu p-n-p, je možno použít i germaniové tranzistory. Tím se však rozsah pracovních teplot zapalování podstatně omezuje, proto pozor na umístění zařízení ve vozidle! Jako odpor  $R_1$  je nejlépe použít železný nebo mosazný pásek, odpor z odporového drátu se intenzívně zahřívá a obvykle se "vytaví" z pájených spojů. Transformátor je navinut podle navíjecího předpisu (tab. 1 a obr. 3).



do dutiny cívky vložit plechy El 20×20 vzduchovou mezerou mezi tvarem I a E nastavit indukčnost vinutí III na 3 mH

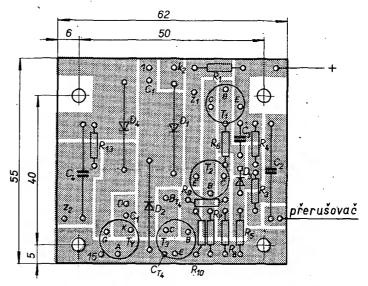
pájecí lista - materiál: cuprextit - tl. 2mm



Obr. 3. Navíjení transformátoru (plechy EI20 × 20). a) Základní zapojení; b) umístění vývodů; c) proklady vinutí; d) pájecí lišta

# Provedení

Přístroj je zapojen na desce s plošnými spoji (obr. 4) se všemi součástkami (kromě  $C_1$ ,  $T_4$ ,  $R_{12}$ ,  $T_r$  a  $R_2$ ). Tranzistor  $T_4$  je upevněn na chladiči, který tvoří základnu pro ostatní součásti. Chladič (obr. 5) je pro zvětšení plochy při minimálních rozměrech žebrovaný. Na hladké ploše chladiče je upevněn kondenzátor  $C_1$  a transformátor  $T_r$  s deskou s plošnými spoji; na boku chladiče je umístěna přívodní svorkovnice s odporem  $R_2$  (obr. 6). Deska s plošnými spoji je upevněna na svor

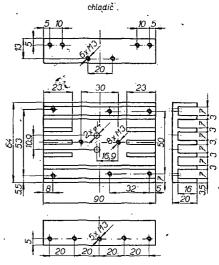


Obr. 4. Destička s plošnými spoji pro zapojení z obr. 1 (Smaragd E90)

Tab. 1. Údaje vinutí transformátoru

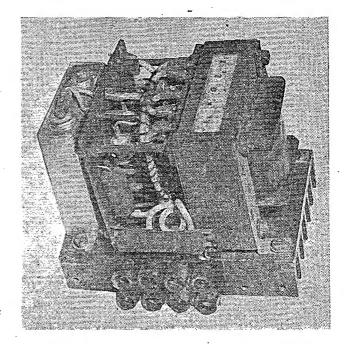
	Prov	ozní napě	ti 12 V	
Vinutí	Počet závitů	Vodič o ø [mm]	Odpor vinutí [Ω]	Počet vrstev
I.	50	1,25	0,1	3
II.	84	0,2	4	· 1
III.	602	0,2	26	5
	Prov	ozní napě	ti 6 V	
Vinutí	Počet závitů	Vodič o ø [mm]	Odpor vinutí [Ω]	Počet vrstev
I.	35	1,5	0,06	· 3
závitů ∅ [mm  I. 35 1,5  II. 105 0,2			6	1
III.	455	0,2	24 .	4

níkách (obr. 7a), které stahují plechy transformátoru. Transformátor, kondenzátor  $C_1$  a svorkovnice jsou vzájemně propojeny izolovaným lankem

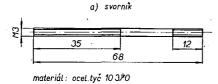


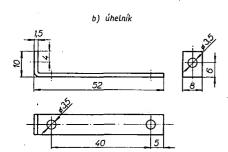
materiál: hliník 42 4005 povrch úprava: černě eloxovat

Obr. 5. Chladič



414 Amatérske! All 11 Obr. 6. Mechanické uspořádání





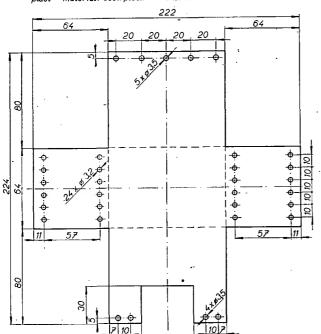
materiál: ocel plech 10370 Obr. 7. Svorník (a) a úhelník transformátoru (b)

o průřezu  $0,35 \text{ mm}^2$ , pouze přívody k tranzistoru  $T_4$  a odporu  $R_1$  je třeba zhotovit z vodiče o průřezu min.  $1,5 \text{ mm}^2$ , jinak je vzniklý úbytek napětí tak velký, že ovlivňuje činnost zapalování (rovněž je třeba příslušně dimenzovat přívody k zapalování ve vozidle). Protože kolektor tranzistoru  $T_4$  je na potenciálu kostry, není nutno tento tranzistor izolovat od chladiče. Plášť krabice zapalování je na obr. 8.

## Uvedení do chodu

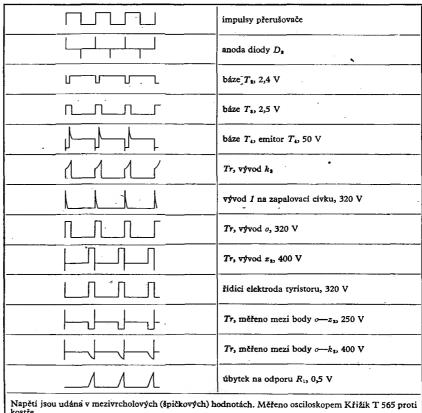
Ke svorkám zapalování připojíme zapalovací cívku se svíčkou, místo přerušovače zapojíme polarizované relé nebo tranzistorový obvod, nahrazující relé (obr. 9). Relé napájíme buď střídavým proudem 50 Hz nebo z výstupu nf generátoru. Připojíme napájecí napětí zapalování, nejprve asi poloviční velikosti. Pokud je zapalování správně zapojeno a transformátor správně navinut,

plášť - materiál: ocel.plech - tl.0,6 mm



ohnout podle čárkovaných čar v rozích spájet měkkou pájkou

Tab.~2. Tvar průběhu napětí a proudu v jednotlivých bodech zapalování (záporný pól baterie na kostře, f=50 Hz, tj. 1500 ot/min, čtyřdobý motor, čtyři válce)



pracuje zapalování na první zapnutí. Zvětšíme napětí na pracovní velikost (tj. podle zvoleného typu na 6 nebo 12 V) a změnou odporu  $R_1$  nastavíme na kondenzátoru  $C_1$  napětí 350 V. Napětí je nutno měřit "špičkovým" voltmetrem nebo osciloskopem. Pokud není podobný voltmetr k dispozici, je ho nutno improvizovat z běžného ss voltmetru (obr. 10). Při kontrole průběhu proudu osciloskopem musí průběhy

odpovídat průběhům v tab. 2. Stejnosměrná napětí za chodu zapalování jsou v tab. 3. Napájecí zdroj pro nastavování zapalování musí být tvrdý. Impulsní odebíraný proud je až asi 12 A, zdroje s automatickou pojistkou pro 10 A se nedají použít. Nejlépe je použít akumulátor.

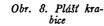
# Provoz

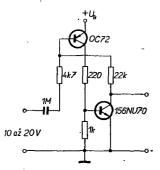
Zapalování je nutno umístit ve vozidle tak, aby nedocházelo k zahřívání od motoru. Ve vozidle MB 1000 je dobré upevnit zapalování do sacího kanálu ventilátoru topení. Vlastní ohřev zapalování je malý, po 4 hodinách zkušebního provozu v místnosti byl chladič vlažný. Zapalování pracuje až do 9 000 ot/min (u čtyřdobého motoru se čtyřmi válci). Štřední odběr při napájení 12 V

Tab.~3. Napětí naměřené na obvodu pro záporný pól na kostře (12 V) za chodu ( $f=50~{
m Hz},$  tj. 1500 ot/min, čtyřdobý motor se čtyřmi válci).

Měřený bod	Napětí [V]
Báze T <sub>1</sub>	11,4
Kolektor T <sub>1</sub>	11,9
Kolektor T,	1,8
Báze T	11,9
Emitor T <sub>2</sub>	12
Báze T,	0,35
Kolektor T,	11,9
Báze T <sub>4</sub>	11,9
Emitor T <sub>4</sub>	. 11,95
Katoda tyristoru Ty	-315

Napětí měřena měřidlem s vnitřním odporem 50 kΩ/1 V.





Obr. 9. Zapojení nahrazující přerušovač [ [(údaj vstupního napětí je efektivní hodnota)

kolísá podle rychlosti otáčení motoru od 0,5 A do 2 A.

# Závěr

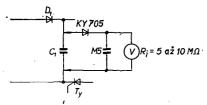
Popsané zapalování je velmi vhodné pro motorová vozidla vzhledem k výhodám, které přináší. S jedním vzorkem, který byl instalován ve vozidle MB 1000 bylo najeto asi 10 000 km v zimním i letním období. V zimě se nejvíce projevily jeho vynikající vlastnosti, neboť např. startování bylo nesmírně ulehčeno. V největších mrazech motor ihned naskočil a i studený motor vykazoval daleko plynulejší chod vzhledem k motoru s klasickým zapalováním. Rovněž se zlepšila akcelerace. Porovnáním s tranzistorovým zapalováním spínacího typu se zjistilo, že popsané zapalování má lepší jízdní vlastnosti, nebereme-li v úvahu již dříve provedená srovnání elek-

# Rozpiska součástek pro záporný pól baterie na kostře

(Údaje v závorce platí pro napětí baterie 6 V).

Odpory 0,085 Ω (0,06 Ω), viz text TR 522, 68 Ω; (TR 521, 33 Ω) TR 112a, 100 Ω TR 112a, 10 kΩ TR 112a, 10 kΩ
TR 112a, 4,7 kΩ
TR 112a, 6,8 kΩ
TR 112a, 1,5 kΩ (TR 112a, 1 kΩ)
TR 112a, 220 Ω
TR 112a, 150 Ω
, TR 112a, 150 Ω
, TR 112a, 22 kΩ

TR 112a, 22 kΩ R<sub>1</sub>, TR 112a, 2,2 kΩ R<sub>1</sub>, TR 112a, 22 kΩ Kondenzátory C<sub>1</sub> TC 481, 1 μF C<sub>2</sub> TC 181, 0,1 μF C<sub>3</sub> TK 749, 10 nF C<sub>4</sub> TC 181, 0,1 μF Tranzistory T<sub>1</sub> KF517 T<sub>2</sub> KF517 T<sub>3</sub> KF506 až KF508 T<sub>4</sub> 3NU74 až 7NU74 Diody D<sub>1</sub> KY705 D<sub>2</sub> KY705



Obr. 10. Zapojení pomocného obvodu pro měření mezivrcholových (špičkových) napětí běžným ss elektronkovým voltmetrem

416 amaterske AD 10 11

Ty KT504, KT505 Ostatni Transformátor Tr Chladič tranzistoru T<sub>4</sub> (výrobce TESLA Val. Meziříči) Kryt zapalování
Bakelitová svorkovnice lámací, 4 články
Matice M3, šrouby M3 a ostatní drobný spojovací
material Rozpiska součástek pro kladný pól 🗀 🥭 🐧 baterie na kostře 📸  $D_1$ (Údaje v závorce platí pro napětí baterie 6 V). Odpory Odpory  $R_1$  0,085  $\Omega$  (0,06  $\Omega$ ), viz text  $R_1$  TR 522, 68  $\Omega$ ; (TR 521, 33  $\Omega$ )  $R_2$  TR 112a, 100  $\Omega$   $R_4$  TR 112a, 10 k $\Omega$   $R_5$  TR 112a, 47, k $\Omega$   $R_6$  TR 112a, 47, k $\Omega$   $R_7$  TR 112a, 5,8 k $\Omega$   $R_7$  TR 112a, 20  $\Omega$   $R_8$  TR 112a, 20  $\Omega$   $R_8$  TR 112a, 150  $\Omega$   $R_1$  TR 112a, 150  $\Omega$   $R_1$  TR 112a, 1 k $\Omega$ )

Tyristor

 $R_{11}$  TR 112a, 33  $\Omega$   $R_{12}$  TR 112a, 2,2 k $\Omega$   $R_{13}$  TR 112a, 22 k $\Omega$ Kondenzátory TC 481, 1 µF TC 181, 0,1 µF TK 749, 10 nF TC 181, 0,1 µF Tranzistory KF506 až KF508 KF506 až KF508 KF517 KU606, KU607 Diody D<sub>1</sub> KY705 D<sub>2</sub> KY705 D<sub>3</sub> KA502 D<sub>4</sub> KY704 Tyristor Ty KT504, KT505 Transformator Tr Chladič tranzistoru T<sub>4</sub> Kryt zapalování
Bakelitová svorkovnice lámací, 4 články
Matice M3, šrouby M3 a ostatní drobný spoj.
materiál

# KONDENZÁTOROVÉ ZAPALOVÁNÍ NA NOVÉM PRINCIPU

## Ing. Karel Mráček

Tyristorové zapalování bylo již několikrát v Amatérském radiu popsáno. Jednalo se vždy o měnič, vytvářející vysoké napětí, jímž se nabíjel kondenzátor a ve vhodném čase byl náboj tyristorem uvolněn do zapalovací cívky. Mimo četných výhod má však tento princip některé nevýhody:

Při vyšších rychlostech otáčení motoru se kondenzátor nestačí dobíjet a tím se zmenšuje zapalovací napětí. důsledku toho musí být měnič stavěn pro největší rychlost otáčení motoru a při menších rychlostech - tedy po větší část jízdy - pracuje s menší účinností.

Jiskra je velice krátká. V důsledku toho se zvětšuje při správně seřízeném motoru při středních rychlostech otáčení motoru spotřeba paliva a tedy pro běžný způsob jízdy je provoz nehospodárný. Výsledky srovnávacího testu mezi klasickým a tyristorovým zapalováním jsou uvedeny v českém překladu [2].

Tyto vady odstraňuje zapojení popsané v tomto článku, které pracuje na zcela jiném principu. Kondenzátor je nabíjen mezi dvěma zapáleními jen jedním impulsem. Zapalovací energie je vždy stejná a nabíjecí zařízení je činné pouze tehdy, kdy je toho třeba. Pracuje proto s velmi dobrou účinností. Mimo to uspoří proti zapojení s měničem jeden tranzistor.

# Zapojení

Schéma zapalování je na obr. 1. Primární zapalovací okruh tvoří sériové

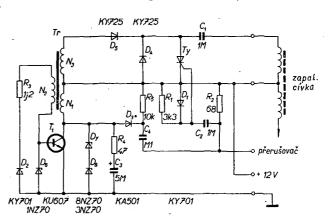
zapojení primárního vinutí zapalovací cívky, kondenzátoru a tyristoru. Při otevření kontaktů se tyristor otevře impulsem, tvarovaným členem RC (odpor  $R_2$  a kondenzátor  $C_2$ ).

K nabíjení kondenzátoru C1 slouží impulsní rázovací (blocking) oscilátor. Tvoří jej transformator Tr s pracovním vinutím  $\mathcal{N}_1$ , zpětnovazebním vinutím  $\mathcal{N}_2$  a vysokonapěťovým vinutím.  $\mathcal{N}_3$ . Odpor R<sub>3</sub> v bázi tranzistoru omezuje řídicí proud. Dioda D<sub>2</sub> zamezuje překročení průrazného napětí přechodu báze-emitor. Člen R<sub>4</sub>C<sub>3</sub> slouží k potlačení nežádoucích vf kmitů. K usměrnění slouží dioda  $D_5$ . Diody  $D_6$ ,  $D_7$  a  $D_8$ chrání tranzistor před průrazem. Byly do schématu přidány dodatečně po špatných zkušenostech s původním

Činnost obvodu

zapojením.

Při sepnutí kontaktů přerušovače, projde kondenzátorem  $C_4$  záporný impuls do pracovního vinutí  $\mathcal{N}_1$ . Tím vznikne ve zpětnovazebním vinutí  $N_2$  napětí, které otevře tranzistor  $T_1$ . Začne téci kolektorový proud, který se zvětšuje zhruba lineárně (indukčnost v sérii), pokud odpor  $R_3$  nezabrání dalšímu zvětšování proudu báze. Potom důsledku zmenšujícího se napětí v pracovním vinutí zmizí zpětnovazební napětí a tranzistor se uzavře. Nastřádaná magnetická energie se přenese ve formě proudového rázu do vinutí  $\mathcal{N}_3$  a nabíjí kondenzátor  $C_1$  asi na 300 V. Tento pochod trvá asi 1,5 ms.

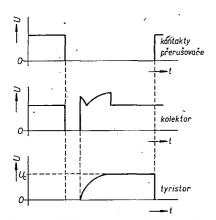


Obr. 1. Zapojení kondenzátorového zapalování

(začátek vinutí N<sub>1</sub> přij (zacatek vinuti N<sub>1</sub> přij-de na kolektor T<sub>1</sub>, začá-tek N<sub>2</sub> na odpor R<sub>3</sub> a za-čátek N<sub>3</sub> na D<sub>4</sub>. Bude-li smysl některého z vinu-ti opačný, zapalováni nepracuje) Ke spouštění tyristoru dochází takto: při sepnutí kontaktů přerušovače se  $C_2$  nabíjí na napětí zdroje. Při otevření kontaktů přerušovače vznikne na kladívku kladný napěťový impuls 12 V. Vybíjecí sproud kondenzátoru protéká řídicí elektrodou tyristoru. Jeho velikost je omezena odporem  $R_2$ . Tyristor se otevře a v obvodu (představovaném kondenzátorem  $C_1$  a vinutím  $\mathcal{N}_3$  cívky) vzniknou tlumené kmity s dobou asi tří period. Kladná půlvlna prochází tyristorem, záporná diodou  $D_4$ . Tyristor se pro další kladnou půlvlnu otevírá stále trvajícím vybíjením kondenzátoru  $C_2$ . Doba jiskry je asi 0,4 ms.

Zapalovací energie je nezávislá na rychlosti otáčení motoru v rozmezí od 0 do 9 000 ot/min u čtyřdobého čtyřválcového motoru. Zapojení tedy vyhovuje pravděpodobně pro všechny vozy o napětí 12 V, vyskytující se v Československu. Zařízení pracuje v rozmezí napájecího napětí 6,5 V až 16 V.

Pro orientaci uvádím průběhy napětí na kontaktech přerušovače, na kolektoru tranzistoru a na anodě tyristoru (obr. 2). Odběr proudu v závislosti na

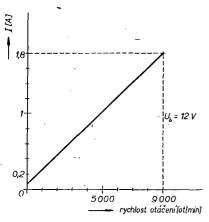


Obr. 2. Průběhy napětí v klíčových bodech zapojení

velikosti otáčení motoru je na obr. 3. Na první pohled je vidět, že průběh je naprosto lineární (možno použít pro měřič rychlosti otáčení!).

# Konstrukce

Konstrukce je nenáročná, ze všech součástek potřebuje chlazení jedině tranzistor  $T_1$ , především pro motory s velkými rychlostmi otáčení. Pro motory do 6 000 ot/min zcela stačí plech Al nebo Cu tloušíky 1 mm o ploše 25 cm².



Obr. 3. Závislost odběru proudu na rychlosti otáčení

Všechny použité polovodičové součásti jsou křemíkové, mohou tedy pracovat i za zvýšené teploty, samozřejmě se ovšem nedoporučuje blízkost výfukového potrubí.

Zapojení pracuje velm dobře s původní zapalovací cívkou, je ovšem možné použít speciální cívku, popsanou v AR 1/1 ve článku Tyristorové zapalování.

# Elektrická rozpiska

Polovo	liče
$T_1$	KU607
	KY701
Ty	KT714
$D_{\mathbf{z}}$	KA501
$D_4, D_5$	
$D_{\mathfrak{s}}$	1NZ70
רת-	8N/770

3NZ70

Odpory

 $R_1$  TR 151, 3,3 k $\Omega$   $R_8$  TR 151, 68  $\Omega$   $R_8$  TR 151, 1,2  $\Omega$   $R_4$  TR 151, 47  $\Omega$  $R_6$  TR 151, 10 k $\Omega$ 

Kondenzátory

C<sub>1</sub> 1 μF/600 V, MP C<sub>2</sub> 1 μF/160 V, MP C<sub>3</sub> TC 955, 5 μF/70 V C<sub>4</sub> TC 184, 0,1 μF

Tr<sub>1</sub> Vinuto na jádře EI, stř. sloupek 18 mm, výška 20 mm, vzduchová mezera 0,2 mm. Nejprve 1/2 N<sub>3</sub>, rovnoměrně N<sub>1</sub>, N<sub>2</sub> a nakonec opět 1/2 N<sub>3</sub>.

N<sub>1</sub> - 19 z drátu CuL o Ø 1,5 mm, N<sub>3</sub> - 19 z drátu CuL o Ø 1 mm, N<sub>3</sub> - 700 z drátu CuL o Ø 0,2 mm.

## Literatura

- [1] Intermetall Technische Informationen 11/1968.
- [2] Sdělovací technika č. 8 a 9/1970.

# % Praktické rady % % tv techniky %

# Petr Novák, OKIWPN

Před uveřejněním tohoto článku ve formě, v jaké jsme jej dostali od autora, jsme dosti váhali. Zdálo se nám totiž, že jsou tam některé věci, které by v něm být nemusely a naopak. Pak jsme se však rozhodli článek uveřejnit jen s minimálními úpravami jako souhrn praktických rad pro všechny posluchače televizních pořadů, kteří si chtějí zlepšit obraz nebo postavit novou anténu apod. V neposlední řadě jsme se pro uveřejnění rozhodli i proto, že jsou v článku popsány některé méně používané typy antén, které jsou pro určité účely vhodnější než nejrozšířenější antény typu Yagi.

Již delší dobu si televizní tematika v AR všímá téměř výlučně problematiky pásma UKV v souvislosti se zavedením druhého programu Čs. televize. V praxi se však možnost využití těchto poznatků omezuje na Prahu a blízké okolí, neboť sebedokonalejší konvertor má vždy svoji hranici možností a stejně nemožné je zvětšovat zisk antén donekonečna. Šamozřejmě, že i my "nepra-žáci" (sám jsem z Karlových Varů) zbrojíme a připravujeme se na příjem mistních vysílačů. To je však zatím jen hudba budoucnosti, neboť – jak jsem zjistil na Správě radiokomunikací – výstavba se opět proti původnímu plánu poněkud protáhne. Zatím jsme tedy odkázáni na experimentování se zahraničními vysílačí II. programu. Lze bez nadsázky tvrdit, že toto experimentování je úspěšné, ovšem jen tam, kde jsou vyhovující terénní podmínky.

novující terenní podminky.

Těm, kteří se snaží o příjem v méně výhodně položených oblastech, popř. o dálkový příjem, předkládám k zamyšlení malou úvahu, která vychází z dlouholetých zkušeností amatérů vysílačů, pracujících na VKV. Jde o několik základních pravidel, která lze brát jako všeobecně platná.

1. Zádný tranzistor AF239 nezlepší příjem a šumové číslo natolik, aby se vyplatilo do něho investovat peníze. Každý konvertor má své hranice možností a věřte, že konvertor s AF239 je v praktickém provozu rovnocenný konvertoru s našimi vybranými GF507. Většina amatérů vysílačů upustila i od konvertorů s extrémními šumovými čísly, neboť na hranici možností závisí sumové číslo spíše na jakosti obvodů a pečlivosti provedení a nastavení než na tranzistoru.

2. Nejlepším zesilovačem je anténa. Anténa sama o sobě nešumí, přitom zvětšuje zisk užitečného signálu. Na pečlivé konstrukci antén záleží ve IV. a V. pásmu maximálně. Je třeba pracovat s milimetrovou přesností, do-držovat délky a průměry nejen prvků, ale i pasivních částí, jako je nosné ráhno, uchycení na stožár apod. Protože pro IV. a V. pásmo bude nutné k vykrytí celého území ČSSR uvést do provozu mnohem více vysílačů a vykrývačů než u I. programu, zvětší se možnost vzájemného rušení v mezi-lehlých oblastech a místních podmínkách. Proto při výběru antény přihlí-žíme nejen ke směrovosti a zisku ve směru příjmu, ale k celkovému vyzařovacímu diagramu, zejména k činiteli zpětného příjmu (tzv. předozadní poměr). Nelze zanedbat ani tzv. činitel odrazu (popř. PSV), neboť při jeho neuspokojivé velikosti nejen klesá zisk, ale rapidně vzrůstají i odrazy na vedení a působí duchy (zdvojení obrysů). Proto zavrhněte všechny pásmové antény, které obvykle mají činitel odrazu mimo hodnotu požadovanou televizní normou (max. hodnota má být 1,6, zatímco pásmové antény dosahují max. 2,2). To platí samozřejmě nejen pro IV. a V. pásmo, ale i pro I. až III. pásmo. Proto zavrhuji kdysi zvláště oblíbenou anténu dvojité V, která má sice poměrně dobrý zisk, ale nevhodný předozadní poměr a především proměnlivou vstupní impedanci. Pro všechny, kdo by tuto anténu chtěli přece jen použít (je nenáročná na stavbu), doporučuji zvolit napáječ 240 Ω. To se týká těch televizních diváků, kteří mají Petřín a Cukrák v jedné rovině, popř. mohou přijímat

Cukrák některým z postranních laloků (±90° od hlavní roviny). Podmínkou je ovšem dostatečný signál. Tato anténa ztrácí své výhody, jakmile se ji snažíme přizpůsobit čtvrtvlnným transformátorem jen pro některý kanál, nebot toto přizpůsobení ostatní kanály a pásma utlumí. Případní zájémci najdou popis této antény v [1]. Připomínám ještě, že při použití jiných průměrů trubek je třeba dodržet impedanci středního fázovacího vedení, kde poměr průměru trubek k jejich vzdálenosti musí být 1-8; ostatní rozměry se nemění. Znovu zdůrazňují nevhodnost této antény pro dálkový příjem a místa s větší úrovní jakéhokoli rušení.

Jediným schůdným řešením pro uspokojivý příjem vysílačů kteréhokoli pásma jsou antény kanálové, zvláště jde-li o příjem různých vysílačů z různých

3. Napáječe jsou neméně důležitou částí celého přijímacího systému.

a) Černá dvoulinka VFSP 510 vyhovuje pro I. až III. TV pásmo. Tam, kde je uložena a vedena venku, se však působením povětrnosti, kouře, slunce a mrazu během krátké doby znehodnotí. Např. ve III. TV pásmu se její útlum během jednoho měsíce zvětší o 18 dB na 100 m. V praxi to znamená, že máme-li jen 10 m napáječe na střeše, vypadá to s ním po měsíci asi tak, jako bychom tříprvkové anténě ulomili jeden prvek – útlum bude přibližně stejný. Pozorujeme-li střechy domů v naších městech, vypadá to ovšem většinou právě tak, včetně těch ulomených prvků. Proto tam, kde se nevyhneme vedení svodu po střechách, použijeme zásadně souosý kabel s příslušným půlvlnným přizpůsobením [1]. Investice do souosého kabelu se vyplatí během asi 3 let, neboť dvoulinku bychom museli každý rok vyměňovat.

Pro IV. a V. pásmo se černá dvoulinka naprosto nehodí. Nepomůže ani perforování, neboť se jím podstatně mění charakteristická impedance a tím vzniká další možnost nepřizpůsobení. Prozatím nejlepší zkušenosti jsou s dováženými typy (náš vodič VFSV 516 se jim poměrně blíží).

b) Vedení napáječe. Napáječ musí být veden zásadně 8 až 10 cm od vodivých předmětů. Bude-li např. černá dvoulinka položena přímo na plechové střeše, bude její výsledná impedance 50 až 100 Ω!! Tím ovšem vznikají další odrazy a "duchy". Pro vedení dvoulinky po anténním stožáru stačí použít hranolky ze dřeva, připevněné ke stožáru izolační páskou, kolem okapů vedeme dvoulinku přes prkénko. Pouhým přiblížením vodivého předmětu dojde v bodě přiblížení k prudkému zmenšení impedance. Na tomto impedančním "zlomu" potom vznikají stojaté vlny, zvětšuje se tedy i útlum a intenzita odrazů.

Obtížné vedení napáječe lze úplně odstranit použitím stíněné dvoulinky. Stíněná dvoulinka je dokonce výhodnější než souosý kabel, a to jednak pro svou symetrii, jednak pro ještě větší odolnost proti rušení. Stíněnou dvoulinku lze vést bez ohledu na okolní vodivé předměty, popř. paralelně s nimi; ani blízkost elektroinstalace, po níž se obyčejně šíří rušení z elektrických spotřebičů, příjem podstatně neovlivní. V této souvislosti by byl na místě dotaz na odpovědné pracovníky n. p. Kablo, proč dosud tento vodič není v jejich výrobním programu; není snad pro ně

nezvládnutelná výrobní technologie kvalitního stíněného dvouvodiče. Pokud by se podařilo vyvinout tento dvouvodič s minimálním útlumem pro IV. a V. pásmo a samozřejmě s možností využití i pro pásma nižší, byl by to výtečný přínos pro nastupující spotřebitelskou explozi při rozšíření II. programu. Od výrobně sice jednoduché, ale nekvalitní dvoulinky VFSP 510 by se mohlo klidně upustit. (Je známo, že se stíněná dvoulinka VFST 530 zkušebně vyráběla, nejsou však známy její vlastnosti.) Pokud by n. p. Kablo chtěl k této otázce podat nějaké informace na stránkách AR, byl by to příspěvek velmi vítaný.

c) Přizpůsobení napáječe. Napáječ je třeba přizpůsobení na obou koncích. Při nepřizpůsobení nebo nepřesně provedeném přizpůsobení vznikají odrazy a navíc (a to je neméně podstatné) zvětšuje napáječ svoji schopnost přijmat rušení z různých zdrojů. To platí nejen o černé dvoulince, ale i o souosých kabelech. Proč tomu tak je?

Je-li napáječ zakončen na obou koncích odpory shodnými s charakteristickou impedancí vedení, soustředí se silové čáry vlnění procházejícího vedením do prostoru mezi oběma vodiči a jejich rozptyl vně tohoto prostoru je minimální. Uplatníme-li zde teorém reciprocity podobně jako u antén, můžeme tvrdit, že přesně přizpůsobený napáječ minimálně přijímá jakékoli rušení. Nepřizpůsobený napáječ je naopak na rušení citlivý úměrně k míře nepřizpůsobení.

Chtěl bych upozornit i na to, že proti dvoulince nevykazuje souosý kabel nijak výrazně větší odolnost proti rušení, třebaže jeho plášť (stínění) je vodivě spojen se zemí. Plášť zde ovšem představuje vlastně také aktivní vodič soustavy rovnoběžných vodičů, jak lze každé přenosové vedení teoreticky nazvat. Navíc je souosý kabel připojen galvanicky jen ve dvou bodech – u antény a u přijímače (pokud vůbec připojen je!) – a tvoří ve své celkové délce smyčku proti zemí, schopnou absorbovat cizí rušivá pole. Lze tedy bez nadsázky tvrdit, že souosý kabel je vhodným svodem jen při větších úrovních užitečného signálu, popřípadě při použití společných antén se zesilovačí, kdy hladina rušení je v poměru k užitečnému signálu nízká. O nutnosti přizpůsobení souosého kabelu platí tedy stejné zásady jako u obyčejné černé dvoulinky.

Podstatné zlepšení přináší opět již zmíněná stíněná dvoulinka, jejíž oba aktivní vodiče jsou symetricky uloženy vůči zemi (indukční účinky cizích polí se vzájemně ruší) a navíc jsou stíněny vodivým pláštěm.

Uvážíme-li současný stav především v městském prostředí, kde dochází vlivem nejrůznějších zdrojů rušení (mixéry, vozidla atd.) přímo k nekrvavé "elektrické válce" mezi obyvateli a odrušovací služba má stále plné ruce práce, jeví se stíněná dvoulinka jako ideální anténní svod všude, kde nelze použít společnou anténu. A to je podle mého názoru případ většiny televizních posluchačů.

Koncepci TV přijímacího řetězce musíme tedy tvořit s přihlédnutím ke všem těmto skutečnostem. Tato koncepce je platná pro všechna televizní pásma bez rozdílu (např. rušení je větší v I. TV pásmu než např. ve IV.).

Musíme tedy vhodně volenou anténou, popř. soustavou antén zajistit dostatečně silný signál. Nehledíme jen na zisk antény, ale i na ostatní vlastnosti. Vyzařovací diagram má zajistit čistý příjem žádaného vysílače bez příměsi jiných zdrojů a vysílačů pracujících na kmitočtu kanálu nebo na blizkém kmitočtu. Stejně musíme zamezit příjem signálu odraženého od různých překážek, který způsobuje "duchy" – to je aktuální zvláště v členitém městském prostředí. Volíme proto vždy antény kanálové, nikdy celopásmové, zvláště v pásmech I až III. U antén pro svislou polarizaci volíme vždy typy s dobrým předozadním poměrem, nejepe s dvojitým reflektorem, který příznivě ovlivňuje vertikální vyzařovací diagram.

U IV. a V. pásma můžeme vzhledem k menšímu rušení použít anténu pásmovou, zvláště tzv. reflektorovou stěnu s patrovou soustavou, která se u nás vyrábí a je poměrně nejpopulárnější (zisk 14 dB, zpět. příjem –27 dB, činitel přizpůsobení lepší než 1,25). V nutných případech lze zisk antény zlepšit anténním předzesilovačem umístěným přímo u antény.

U IV. a V. pásma uvažme fakt, že běžnými prostředky nelze v amatérských podmínkách postavit a zejména seřídit kvalitní konvertor, zvláště konvertor Plynule přeladitélný. Některé konstrukce otištěné v AR proto bývají těžko reprodukovatelné, zvláště pro ty amatéry, kteří své první zkušenosti na UKV teprve získávají. Vezměme např. otázku blokovacích kondenzátorů včetně jejich parazitních rezonancí. Co o tom většina z těch, kteří se začali teprve nyní technikou UKV zabývat, ví? Abych mluvil konkrétně; vezměme si jako příklad anténní zesilovač pro IV. pásmo z AR 1/71 (autor ing. Mráček). Při realizaci tohoto zesilovače (a to jde o jednoduchou konstrukci) narazime na problém blokovacího kondenzátoru. Autor zde z nedostatku jiného typu používá blokovací kondenzátor v bázi o kapacitě 22 pF, aby parazitní rezonanci posunul nad přijímané pásmo. Věřím, že v jeho případě byl kondenzátor skutečně kondenzátorem a ne indukčností nebo parazitním obvodem LC. Reprodukovatelnost tohoto zesilovače však vyžaduje přinejmenším pokondenzátoru shodného typu, neboť jde o kondenzátor s drátovými přívody. Výběr na našem trhu je však většině čtenářů dobře znám. Můj kolega, jinak povoláním slaboproudař, ale s malými zkušenostmi v technice UKV, koupil prostě kondenzátor slídový a samozřejmě "mu to nechodilo". Chybu potom s velkým pochybováním o mých odborných schopnostech spatřoval v mé radě, aby krabičku konvertoru vyrobil při zachování vnitřních rozměrů z cuprextitu. Sehnal-li od té doby měděný plech tloušťky 0,5 mm, to nevím, předzesilovač mu však dosud nezesiluje.

Pro blokování v obvodech UKV musíme tedy použít kondenzátory bezindukční. Nejlépe vyhovují tzv. klínkové kondenzátory, používané např. v tuneru televizoru Lotos. Jde v podstatě o destičku z dielektrického materiálu s oboustranně vakuově napařenými stříbrnými polepy, které se přímo zapájejí do zářezů ve spojové desce. Podobné kondenzátory můzeme získat z jednotlívých destiček rozebraných slídových kondenzátorů, musíme však mnohem opatrněji postupovat při pájení, neboť stříbro ze slídy snadněji pouští.

	<del>1</del>		<u> </u>			1	1		Τ_		1			<del></del>	Ī	<u> </u>	1		Roz	díly	
Тур	Druh	Použití	U <sub>CE</sub> [V]	I <sub>C</sub> <sub>↑</sub> [mA]	h <sub>21</sub> E h <sub>21</sub> e*	fπ fα* [MHz]	Ta Te [°C]	Ptot PC* max [mW]	UCB max [V]	UCE max [V]	IC max [mA]	T <sub>j</sub> max [°C]	Pouzdro	Výrob- ce	Patice	Náhrada TESLA	$P_{\mathbf{C}}$	$U_{\mathbf{C}}$	$f_{\mathbf{T}}$	h <sub>21</sub>	Spín, vi.
MM2552	GEMp	VFu	5	25	> 30	> 1000	25	300	20	10	100	85	TO-5	Mot	2	-					
MM2554	GEMp	VFu	5	40	> 20	> 1000	25	300	20	10	200	85	TO-5	Mot	2	1-					
MM2603	GEp	VFu	6	3	> 25*	> 1000	25	75	30	15	20	85	RO-38	Mot	6.					ĺ	1 1
MM2894	SEp	VFu, Sp	0,5	30	70	> 400	25	360	15	12		200		Mot	6	KSY81		<	=	-	==
MM3000	SPn	Sp S-		10	> 20	> 150	25	1 W.		100		200		Mot	2	KF503	<	-	-	=	
MM3001	SPn	Sp		10	> 20 > 20	> 150 > 150	25	1 W		150	'	200		Mot	2 2	KF504	<	-	=	=	1 1
MM3002 MM3003	SPn SPn	Sp Sp	ļ	10	> 20	> 150	25 25	1 W		200 250		200	TO-39 TO-39	Mot Mot	2	_					
MM3724	SPn	Sp, VF	2	500	> 15	> 200	25	1 W		30	1,5 A	200		Mot	2	l_					
MM3725	SPn	Sp, VF	2	500	> 15	> 200	25	1 W		50	1,5 A	200		Mot	2	l _					
MM3726	SPp	Sp, VF	2	500	30-120	> 200	25	1 W		50	1,5 A	200	1	Mot	2	_	1	7			•
MM4000	SPp	NF	~	10	> 20	200	25	1 W		100	1,5	200	TO-39	Mot	2	l_	1	,	ĺ		
MM4001	SPp	NF		10	> 20		25	1 W		150		200	TO-39	Mot	2	_	Ι.		l		
MM4002	SPp	NF		10	> 20		25	1 W	1	200		200	TO-39	Mot	2	_					]
MM4003	SPp	NF		10	> 20		25	1 W		250		200	TO-39	Mot	2	l –		ĺ		Ì	
MM4048	SPp	Stř			150-450	> 400	25	360	45			200	TO-18	Mot 4	2	_					
MM4545	SPp	VFv		100	> 25	> 40	25	20 W		200		200	TO-37	Mot	33	_		١.			
MM4546	SPp	VFv		100	> 25	> 40	25	20 W		300		200	TO-37	Mot	33	-	1				•
MM4547	SPp	УFv		100	> 25 ·	> 30	25	20 W		400		200	TO-37	Mot	33	-					
MM5000	GMp	VFu	f=20	00 MHz,	$A_{\rm G}=24~{ m dB}$	> 800	25	150	30	0.8		85	TO-72	Mot	6	GF507	<	<	<	-	
MM5001	GMp	VFu	f=20	00 MHz,	$A_{\rm G} = 22  \mathrm{dB}$	> 800	25	150	30			85	TO-72	Mot	6	GF507	<	<	<	=	
MM5002	GMp	VFu -	f=20	00 MHz,	$A_{\rm G}=20~{ m dB}$	> 800	25	150	30			85	TO-72	Mot	6	GF507	<	<	<	=	
MM5043	GMp	VFu	f=45	50 MHz,	$A_{\rm G}=20~{ m dB}$	> 1500	25	150	15			85	TO-72	Mot	6	-					
MM5044	GMp	VFu	f=45	50 MHz,	$A_{\rm G} = 16 \; \rm dB$	> 1200	25	150	15			85	TO-72	Mot	6	<b>j</b> —			ļ.		
MM8000	SPn	VFu	f=20	00 MHz,	$A_G=11,4 dB$	> 700	25	3,5 ₩	40			200	TO-39	Mot .	2 -	_					
MM8001	SPn	VFu			$A_G = 11.4 \text{ dB}$	> 900	25	3,5 W	40			200	TO-39	Mot	2	-				İ	
MM8002	SPn	VFm ·			$A_{\rm G}=11,4{\rm dB}$	> 1200	25	3,5 W	40			200	TO-39	Mot	2	-					
MM8003	SPn	VFm.	f=20	00 MHz,	$A_{\rm G}=11,4~{\rm dB}$	> 1200	25	5 ₩	40			200	strip	Mot	27	i —		,			
MMT918	ŞPn	VFu, Sp			> 20	> 600	25	225 ,	30			135	ерох	Mot	56	<del></del>					
MMT930	SPn	VF, Sp			> 150	> 60	25	225	60			135	epox	Mot	56	-					
MMT2222	SPn	Spvr		1	> 50	> 200	25	225		30		135	ерох	Mot	56	-					
MMT2369	SPn	Spvr		10	40—120	> 500	25	225	40	15		135	epox	Mot	56	-	ŀ		İ		
MMT2484	SPn SPn	VF, Sp	*	İ	> 250 > 30	> 60 > 1000	25 25	225	30		ĺ	135	epox	Mot Mot	56	-					
MMT2857	SPp	VFu, Sp VFV, Sp			100-300	> 200	25	225 225	60			135 ,135	epox	Mot	56 56						
MMT2907 MMT3014	SPn	Spvr	1	10	> 30	> 700	25	225	40	20	200	135	epox epox	Mot	56				1	. **	
MMT3546	SPp	Spvr	1	10	> 30	> 700	25	225	15	12	250	135	epox	Mot	56	KSY81	>	<	<		_
MMT3798	SPp	VF, Sp	5	0,1	150—450	120 > 40	25	225	60	60	50	135	epox	Mot	56			`	`		
MMT3799	SPp	VF, Sp	5	0,1	300—900	150 > 40	25	225	60	60	50	135	epox	Mot	56						
MMT3903	SPn	Spvr	1	10	50150	> 250	25	225	60	40	200	135	ерох	Mot	56	_					
MMT3904	SPn	Spvr	1	10	100300	> 300	25	225	60	40	200	135	ерох	Mot	56	_					
MMT3905	SPp	Spvr	1	10	50—150	. > 200	25	225	40	40	200	135	ерох	Mot	56	l_					
MMT3906	SPp	Spvr	1	10	100300	> 250	25	225	40	40	200	135	epox	Mot	56				8		
ммт3960А	SPn	Spvr	1	10	30—200	2250	25	225	15	8		135	epox	Mot	56	_					
MMT8015	SPn	VFm .	6	1	25300	2000 >	25	200	15	10	15	135	epox.	Mot	56	_					
MN13A	C:-	NP	,	25	15*	>1000 0,75*	25	380	4.	•	150	[ [		Mar		COFICE					
MN13A MN13B	Gip	NF NE	12	25	30*	1,3*	25 25	380	40		150	90		Mot Mot		GC512K	1	<	>	>	
MN13C	Gip	NF .	12 12	25 25	60*	2,4*	25	380	40 40		150 150	90	):	Mot		GC512K GC512K	\ \	٧	=	<u> </u>	
MN19	Gjp Gjp	VF, Sp	1	10	40*	8*	25	125	40		250	90	TO-9	Mot	2			, <	11	=	
MN21	Gip	NFv.	4	10 1 A	40—80	0,28*	25		80		3 A	90		Mot	2	7NU73		_	=	≤	
MN24	Gip	NFv	2	700	20—60	0,006*	25c	10 W	50	40	3 A	90	TO-3	Mot	31	4NU73	_	11 11	=	/	
MN25	Gjp	NFv	2	700	2590	0,006*	25c	10 W	50	40	3 A	90	TO-3	Mot	31	4NU73	_		1.1	_	
MN26	Gip	NFv	2	700	35—120	0,006*	25c	10 W	50	40	3 A	90	TO-3	Mot	31		= -	=	=	≤	-
MN28	Gjp	NFv	2	500	30—100		25		30		3 A	90	-	Mot		OC26		==	=	=	
MN29	Gip	NFv	2	500	30—100		25		40	`	3 A	90		Mot		4NU73		>	=	≤	
MN32	Gjp	NFv	12	500	30—70		25		30		3 A	90		Mot		OC26		=	-	=	
MN48	Gjp	NFv	2 .	500	75—250	0,005*	25c	90, W	40	30	3 A	90-	то-з	Mot	31	3NU74	<	>	_	≤	
MN49	Gjp	NFv	4.	1 A	60—140	0,008*	25c	90 W	80	60	3 A	90	то-3	Mot	31	7NU74	<	>	=	_	
MP110	Gjp	NFv	2	1 A	74—250	0,32	25c	106 W		65	7 A	110	TO-3	Mot	31	_					
MP110B	Gjp	Sp, I	2	1 A	65-300	> 0,5	25c	106 W	90	40	-25 A	110	ТО-3	Mot	31	-					
MP500, A	Gjp	NFv, I	2	15 A	30 <del>°</del> 60 "		25c	170 W	45	30	60 A	110	TO-68	Mot	36	-					
				1	!		25c	170 W	60	45	60 A	110	TO-68	Mot	36	_	ļ				
MP501, A	Gjp	NFv, I	2	15 A	3060		250		1, 4.		00 11				'		, ,		,		
MP501, A MP502, A	Gip Gip	NFv, I	2	15 A 15 A	30—60 30—60	,	25c	170 W	75	60	60 A	110	TO-68	Mot	36	_			_		
	- 1	NFv, I	1	- 1		0,0036*							TO-68 TO-68	_		_					

						fm	T	Ptot	Ξ	<u> </u>	In	်		ļ					Roz	díly	7.7
Тур	Druh	Použití	U <sub>CE</sub> [V]	I <sub>C</sub> [mA]	. h <sub>21E</sub> h <sub>21e</sub> *	f <b>τ</b> fα* [MHz]	Ta Tc [°C]	PC* max [mW]	UCB max [	UCE max [V]	IC max [mA]	$T_{\rm j}$ max [°	Pouzdro	Výrob- ce	Patice	Náhrada TESLA	$P_{\mathbf{C}}$	$U_{\mathbf{C}}$	$f_{\mathbf{T}}$	h 21	Spín. vl.
AP505, A	Gjp	NFv, I	2	15 A	50—100	,	25c	170 W	60	45	60 A	110	TO-68	Mot	36	_					
AP506, A	Gjp	NFv, I	2	15 A	50—100		25c	170 W	75	60	60 A	110	TO-68	Mot	36						
AP507, A	Gjp	NFv, I	2	15 A	50100	0,0036*	25c	170 W	90	75	60 A	90	TO-36	Mot	36	_					l
AP525-1	Gjp	NFv	2	3 A	30-45		25c	106 W		60	7 A	110	ТО-3	Mot	31	6NU74	<	>	-	=	1
-2 -3					40—60 50—75							-	.			6NU74 6NU74	< <	>		=	-
-4 -5					60—90 80—120											7NU74 7NU74	V V	>. >.		=	
-6					100150											7NU74	<	>		.≤	
MP600	Gjp	Sp	Ż	5 A	> 50		25c	85 W	75	50	25 A	110	TO-3	Mot	31	- 1)			1		
MP601	Gjp	Sp	2	5 A	> 50		25c	85 W	75	60	25 A	110	TO-3	Mot	31	-					
MP602	Gjp	Sp	2	5 A	. > 50		25c	85 W	90	75	25 A	110	TO-3	Mot	31	-					
MP603	Gjp?	Sp	2	5 A	> 50		25c	85 W	90	80	25 A	110	TO-3	Mot	31	-					
MP800, A	Gjp	NFv	2	150 A	> 15	i I	25c	250 W		75	150 A	110		Mot		_					
MP801, A	Gjp	· NFv	2	150 A	> 15		25c	250 W	1	60	150 A	110		Mot		_					ĺ
MP900	Gjp	Sp	2	70 A	> 20	1 -	25c	250 W	80	60	150 A	110		Mot		_					
MP901 '	Gjp	Sp	2	70 A	> 20		25c	250 W	110	90	150 A	110		Mot		-					
MP902	Gjp	Sp	2	70 <sup>5</sup> A	> 20		·25c	250 W	140	120	150 A	110	·	Mot							
MP1529 ]	Gjp	NFv	2	3 A	20—40		25c	90 W	40	20	5 A	90	TO-41	Mot	31	2NU74	<	>		=	١.
MP1529A	Gjp	NFv	2	3 A	20—40	>0,005*	25c	90 W	40	20	5 A	90	TO-41	Mot	31	2NU74	<	>	-	-	,
MP1530	Gjp	NFv	2	3 A	20—40		25c	90 W	60	30	5 A	90	TO-41	Mot	31	4NU74	<	=		=	
MP1530A	Gjp	NFv	2 .	3 A	20—40	>0,005*	25c	90 W	60	30	5 A	90	TO-41	Mot	31	4NU74	<	=	=	-	
MP1531	Gjp	NFv	2	3 A	20-40		25c	90 W	80	40	5 A	90	TO-41	Mot	31	6NU74	<	>		=	
MP1531A	Gjp	NFv	2	3 A	20—40	>0,005*	25c	90 W ~	80	40	5 A	90	TO-41	Mot	31	6NU74	<	>	=	-	
MP1532	Gjp	NFv	2	3 A	20—40		25c	90 W	100	50	5 A	90	TO-41	Mot	31	6NU74	<	<		=	Ì
MP1532A	Gjp	NFv	2	3 A	20-40	>0,005*	25c	90 W	100	50	5 A	90	TO-41	Mot	31	6NU74	<	<	=	=	
MP1533	Gjp	NFv	2	3 A	2040		25c	90 W	120	60	5 A	90	TO-41	Mot	31	_					
MP1534	Gjp	NFv	2	3 A	35—70		25c	90 W	40	20	5 A	90	TO-41	Mot	31	2NU74	<	>		<i>j</i> =	
MP.1534A	Gjp	NFv	2	3 A	35—70	>0,005*	25c	90 W	40	20	5 A	90	TO-41	Mot	31	2NU74	<b>!</b>	>	=	=	
MP1535	Gjp 7	NFv	2	3 A	35—70	1	25c	90 W	60	30	5 A	90	TO-41	Mot	31	4NU74	<	=		=	Ι΄.
MP1535A7	Gjp	NFv	2	3 A	35—70	>0,005*	25c	90 W	60	30	5 A	90	TO-41	Mot .	31	4NU74	<	=	=	=	
MP1536	Gjp	NFv	2	3 A	35—70	,	25c	90 W	80	40	5 A	90	TO-41	Mot	31	6NU74	.<	>		=	
MP1536A	Gjp	NFv	2	3 A	35—70	>0,005*	25c	90 W	80	40	5 A	90	TO-41	Mot	31	6NU74	<	>	=	=	
MP1537 🔉	Gjp	NFv	2	3 A	3570	1	25c	90 W	100	50	5 A	90	TO-41	Mot	31	6NU74	<	<		=	
MP1537A	Gjp	NFv	2	3 A	35—70	>0,005*	25c	90 W	100	50	5 A	90	TO-41	Mot	31	6NU74	<	<	=	-	
MP1538	Gjp	NFv	2	3 A	35—70		25c	90 W	120	60	5 A	90	TO-41	Mot	31	-	-				ŀ
MP1549, A	Ģjp	NFv	2	10 A	10—30	0,01*	25c	90 W	40	20	15 A	90	TO-41	Mot	31	2NU74	<	>	=	≥	
MP1550, A	Gjp	NFv	2	10 A	1030	0,01*	25c	90 W	60	30	15 A	90	TO-41	Mot	31	4NU74	<	=	=	≥	
MP1551,A	Gjp	NFv	2	10 A	10—30	0,01*	25c	90 W	80	40	15 A	90	TO-41	Mot	31	6NU74	<	>	=	≥	
MP1552,A	Gjp	NFv	2	10 A	10—30	0,01*	25c	90 W	100	50	. 15 A	90	TO-41	Mot	31	6NU74	<	<	-	≥	
MP1553, A	Gjp	NFv	2	10 A	30—60	0,006*	25c	l	40	20	15 A	90	TO-41	Mot	31	2NU74	<	>	≥	=	
MP1554, A	Gjp	NFv	2	10 A	30—60	0,006*	25c	90 W	60	30	15 A	90	TO-41	Mot	31		<	=	=	=	
MP1555,A	Gjp	NFv	2	10 A	30—60	0,006*	25c	90 W	80	40	15 A	90	TO-41	Mot	31		<	>	=	=	
MP1556,A	. Gjp	NFv	.2	10 A	30—60	0,006*	25c	90 W	100	50	15 A	90	TO-41	Mot	31	6NU74	<	<	=	1=	1
MP1557,A	Gjp	NFv	2	10 A	50100	0,005*	25c	90 W	40	20	15 A	90	TO-41	Mot	31		<	>	=	=	
MP1558, A	Gip	NFv	2	10 A	50—100	0,005*	25c	1	60	30	15 A	90	TO-41	Mot	31		<	١.	=	-	1
MP1559,A	Gjp	NFv	2	10 A	50—100	0,005*	25c	1	80	40	15 A	90	TO-41	Mot	31	1	<	1	=	-	
MP1560, A	Gjp	NFv	2	10 A	50—100	0,005*	25c	140	100		15 A	90	TO-41	Mot	31	7NU74	<	<	=	=	
MP1612	Gjp	HZ ·	2	10 A	25—100		25c	85 W	100	i	20 A	110	TO-3	Mot	31	-				1	
MP1612A			1				1		140							'					
MP1612B	٠ ا								160	1	1			,	1	1				1	
MP1613	Gjp	VZ	2	1 A	70 > 40		25c		100	75	7 A	110		Mot	31	7NU74	<	<	1	=	1
MP2000A	GEp	Sp	2	8 A	> 25	0,21	25c			30	25 A		TO-3	Mot	31	1					
MP2060	Gjp	NFv	2	3 A	1:30—45 2:40—60	0,6	25c	85 W	40	30	7 A	110	TO-3	Mot	31	2NU74 3NU74	< <		=	=	
MP2061	Gjp	NFv	2	3 A	3:50—75 4:60—90	0,6	25c	85 W	60	45	7 A	110	ТО-3	Mot	31	1	< <	=	=======================================	=	
MP2062	Gjp	NFv	2	3 A ·	5:80—120 6:100—150	0,6	25c	85 W	75	60	7 A	110	TO-3	Mot	31	1	{		=	=	
MP2063	Gjp	NFv	2	3 A		0,6	25c	85 W	90	75	7 A	110	ТО-3	Mot	31	6NU74 7NU74	< <		1	_	
MP2100A	GEp	Sp	2	8 A	> 25	0,21	25c	106 W	1	60	25 A	110	TO-3	Mot	31	1-					
MP2137, A	Gjp	NFv	2	500	30-60	0,02*	25c	70 W	30	20		90	TO-41	Mot	31	2NU74	<	>	=	-	
MP2138,A	Gjp	NFv	2	500	3060	0,02* ~	25c	70 W	45	30		90	TO-41	Mot	31	2NU74	<	>	_	_	
MP2139, A	Gjṗ	NFv	2	500	3060	0,02*	25c	70 W	60	45		90	TO-41-	Mot	31	4NU74	<	=	=	-	
MP2140, A	Gjp	NFv	2	500	30—60	0,02*	25c	70 W	75	60	1	90	TO-41	Mot	31	6NU74	<	<	=		
MP2141,A	Gip	NFv	2	500	3060	0,02*	25c	70 W	90	65		90	TO-41	Mot	31	6NU74	<	=	=	=	
MP2142, A	Gjp	NFv	2	500	50—100	0,02*	25c	70 W	30	20		90	TO-41	Mot	31	3NU74	<	>	=	=	
MP2143, A	Gjp	NÉV	2	500	50—100	0,02*	25c	70 W	45	30	1	90	TO-41	Mot	31	3NU74	<	>	=		. 1 -

Тур	Druh	Použití	U <sub>CE</sub> [V]	I <sub>C</sub> [mA]	h <sub>21</sub> E h <sub>21</sub> e*	fπ fα* [MHz]	Ta Tc [°C]	Ptot. PC* max [mW]	UCB max [V]	UCE max [V]	I <sub>C</sub> max [mA]	T <sub>j</sub> max [°C]	Pouzdro	Výrob- ce	Patice	Náhrada TESLA	$P_{\mathbf{C}}$	$U_{\mathbf{C}}$	fT	h 21	Spin, vi.	F
2N1016A	Sjn	Sp, I	4	5 A	>10	0,5	45c	150 W	60	60	7,5 A	150	MT-1	w	38	KU606	<	>	>	=		
2N1016B	Sjn	Sp, I	4	5 A	>10	0,5	45c	150 W	100	100	7,5 A	150	MT-1	W	38	KU606	<	>	>	=		
N1016B/M	Sjn	Sp, I	4	5 A	10—35	0,5	45c	150 W	100	100	7,5 A	150	MT-1	W	38	KU606	<	>	>	=		
2N1016C	Sjn	Sp, I	4	5 A	>10	0,5	45c	150 W	160	160	7,5 A	150	MT-1	w	38	KU605	<	>	>	=		
N1016C/M	Sjn	Sp, I	4	5 A	10—35	0,5	45c	150 W	150	150	7,5 A	150	MT-1	w	38	KU605	<	>	>	=		
2N1016D	Sjn	Sp, I	4	5 A	>10	0,5	45c	150 W	200	200	7,5 A	150	-MT-1	w	38	KU605	<	=	>	=		
2N1016E	Sjn	Sp	4	5 A	> 10	0,5	45c	150 W	250	250	7,5 A	150	MT-1	WE	38	KU608	<	=	>	=		'
2N1016F	Sjn	Sp	4	5 A	> 10	0,5 ·	45c	150 W	300	300	7,5 A	150	MT-1	WE	38	_						
2N1017	Gjp	VF	0,25	$I_{\rm B}=1$	100 > 80	25*	25	170 .	12	10	400	85	TO-5	Ray	2	_						
2N1018	Gjp	VF	0,25	$I_{\rm B} =$	140	20*	25	170	30	6	400	85	TO-5	amer	2	-		]				
2N1019	GSpnn		5	1 A	15 000		25	10 W	30		3 A	90		amer		_						!
2N1020	GSnpp		5	1 A	15 000	٠	25	10 W	30		3 A	90	}	amer		_		l				
2N1021	Gjp	NFv, Sp	1,5	5 A ,	30—90	> 0,2	25	50 W	100	50	5 A	100	TO-3	Mot	31	6NU74	=	<	=	=		
2N1021A	Gjp.	NFv	1,5	5 A	3090	> 0,2	55c	90 W	100	50 .	7 A	100	ТО-3	KSC	31	6NU74	<	<	=	=		
2N1022	Gjp	NFv, Sp	1,5	5 A	30—90	> 0,2	25	50 W	120	55	5 A	100	то-3	Mot	31	÷		1	1			
2N1022A	Gjp'	NFv	1,5	5 A	3090	> 0,2	55c	90 W	120	55	7 A	100	TO-3	KSC	31	_			Ì	l		
2N1023	Gdfp	VF, MF	12	1,5	20175*	120*	25	120	40	<b>'40</b>	10	100	TO-44	RCA	2	OC170	<	<	=	=		
						_			1							vkv GF505	<	<	>	=		
2N1024	SPp	NF, I	6	1	> 9*	> 1*	25	250	18	15	100	175	TO-5	NSC	2	KF517	>	>	>	>		
2N1025	SPp	NF, I	6	1	9—22*	> 1*	25	250	40	35	100	175		NSC	2	KF517	>	=	>	>	'	
2N1026	SPp	NF, I	6	1	18—44*	> 2*	25	250	40	35	100	175		NSC	2	KF517	>	=	>	≥		
2N1026A	SEp	NF, I	6	1	36*	> 2*	25	400	35	35	100	175		NSC	2	KF517	>	>	>	≥		
2N1026A 2N1027	SPp	VF, I	6	1	> 18*	> 4*	25	250	18	15	100	175		NSC	2	KF517	>	`>	>	≥		
2N1027 2N1028	SPp	VF, I	6	. 1	> 9*	> 6*	25	250	12	10	100	175	TO-5	NSC	2	KF517		>	<			
	1 - 1	NFv	2	10 A	20—60	- 0	1 1	90 W	50	30	1	90	MD-16	Cle	2	2NU74	١	ł	>		1	ł
2N1029	Gip		2 .	i		, '	25c				15 A	1	MD-16	KSC			=	>		=	ļ	
2N1029A	Gjp	NFv		10 A	20—60		25c	90 W	60	40	15 A	90		KSC	2	4NU74	<	=		_		
2N1029B	Gjp	NFv	2	10 A	20—60		25c	90 W	90	70	15 A	90	MD-16		2	6NU74	<	=	-			
2N1029C	Gip	NFv	2	10 A	20—60		25c	90 W	100	80	15 A	90	MD-16	KSC	2	6NU74	<		1	=		
2N1030	Gjp	NFv	2	10 A	50-100	ļ	25c	90 ₩	50	30	15 A	90	MD-16	Cle	2	3NU74	<	=		-		
2N1030A	Gjp	NFv	2	10 A	50—100		25c	90 W	60	40	15 A	90	MD-16	Cle	2	5NU74	<	=		=	1	
2N1030B	Gjp	NFv	2	10 A	10—100	1	25c	90 W	90	70 .	15 A	90	MD-16	Cle	2	7NU74	<	ĺ		=		
2N1030C	Gjp	NFv	2	10 A	50100		25c	90 W	100	80	15 A	90	MD-16	Cle	2	7NU74	<		1	=		
2N1031	Gjp	NFv .	<sup>'2</sup>	10 A	20—60		25c	90 W	50	30	15 A	90	TO-41	Ben	31	2NU74	<	1		=		
2N1031A	Gjp	NFv	2	10 A	2060		25c	90 W	60	40	15 A	90	TO-41	Ben	31	4NU74	<	=		=		1
2N1031B	Gjp	NFv	2	10 A	20—60		25c	90 W	90	. 70	15 A	90	TO-41	Ben	31	6NU74	<	-		=		
2N1031C	Gip	NFv · '	2	10 A	2060		25c	90 W	100	80	15 A	90	TO-41	Ben	31	6NU74	<	<		=	1	
2N1032	Gjp	NFv	2	10 A	50100		25c	90 ₩	50	30	15 A	.90	TO-41	Ben	31	3NU74	<	=		=		
2N1032A	Gjp	NFv	2	10 A	50—100	ł	25c	90 W	60	40	15 A	90	TO-41	Ben	. 31	5NU74	<	=		=		ļ
2N1032B	Gjp	NFv	2	10 A	50—100		25c	90 W	90	70	15 A	90	TO-41	Ben	31	7NU74	<	=		=		
2N1032C	Gjp	NFv	2	10 A	50—100		25c	90 W	100	80	15 A	90	TO-41	Ben	31	7NU74	<	<		=		
2N1034	SPp	NF, I	6	1	9—22*	> 0,2*	25	250	50	40	50	160	TO-5	NSC	2	KFY16	>	>	>	>		-
2N1035	SPp	NF, I	6	1	18-42*	> 0,3*	25	250	50	35	50	160	TO-5	NSC	2	KFY16	>	>	>	≥		1
2N1036	SPp	NF, I	6	1	3488*	> 0,5*	25	250	50	30	50	160	TO-5	NSC	2	KFY16	>	>	>	-	}	
2N1037	SPp	NF; I	6	1	9—42*	> 0,3*	25	250	50	35	50	160	ТО-5	NSC	.2	KFY16	>	>	>	≥		
2N1038	Gjp	NF, Sp	0,5	1 A	20—60	> 0,25	25c	20 W	40	30	3 A	100	TO-5	TI,	2	1-	]	1		]		
	<b> </b>	NE C			00 15									KSC								
2N1038-1	Gjp	NF, Sp	0,5	1 A	20—60	> 0,25	25c		40	40	3 A	1	MT-27	KSC	2	_				1		
2N1038-2	Gjp	NF, Sp	0,5	1 A	20—60	> 0,25	25c	l	40	40	3 A	100	-	KSC	2	-						
2N1039	Gjp	NF, Sp	0,5	1 A	20—60	> 0,25	25c	20 W	60	40	3 A	100	TO-5	TI, KSC	2	-			1			
2N1039-1	Gjp	NF, Sp	0,5	1 A	20—60	> 0,25	25c	20 W	60	40	3 A	100	MT-27	KSC	2	l- `		1	-			
2N1039-2	Gjp	NF, Sp	0,5	1 A	2060	> 0,25	25c	1	60	40	3 A	100		KSC	2			1,	1			
2N1040	Gjp	NF, Sp	0,5	1 A	20—60	> 0,25	25c		80	50	3 A	100		TI,	2	_			:			
	7,1	`	"		" " ,	. 0,25	[ ]	[ "	"	50	"	1		KŠC	آ	1 .		1.	1	'		
2N1040-1	Gjp	NF, Sp	0,5	1 A	20—60	> 02,5	25c	20 W	80	50	3 A	100	MT-27	KSC	2	-						
2N1040-2	Gip	NF, Sp	0,5	1 A	2060	> 0,25	25c	20 W	80	50	3 A	100	MT-28	KSC	2	-			1		1	
2N1041.	Gjp	NF, Sp	0,5	1 A	20—60	> 0,25	25c	20 W	100	60	3 A	100	TO-5	TI,	2	-						
	۱	,	Ì									1		KSC	_							
2N1041-1	Gjp	NF, Sp	0,5	1 A	20—60	> 0,25	25c		100	i	3 A		MT-27	KSC	2	-						
2N1041-2	Gjp	NF, Sp	0,5	1 A	2060	> 0,25	25c		100	1	3 A	100	l .	KSC	2	-			1			
2N1042	Gjp	NF, Sp	1	3 A	20—60	0,01*	25c		40	40	3 A	100		KSC	2	—			1			
2N1042-1	Gjp	NF, Sp	1 .	3 A	20—60	0,01*	25c	20 W	40	40	3 A	100		KSC	2	-		1				
2N1042-2	Gjp	NF, Sp	1	3 A	2060	0,01*	25c	20 W	40	40	3 A	100	TO-5	KSC	2.	- 1						1
2N1043	Gjp	NF, Sp	1	3 A	20—60	0,01*	25c	20 W	60	60	3 A	100	MT-28	KSC	2	-	1	.	1 -			
·2N1043-1	Gjp	NF, Sp	1 -	3 A	20—60	0,01*	25c	20 W	60	60	3 A	100	MT-27	KSC	2	-						
2N1043-2	Gjp	NF, Sp	1	3 A	20—60	0,01*	25c	20 W	60	60	3 A	100	TO-5	KSC	2	-	1			1		-
2N1044	Gjp	NF, Sp	1	3 A	20—60	0,01*	25c	20 W	80	80	3 A	100	MT-28	KSC	2			1				

2N1044-1 Gjp 2N1045-2 Gjp 2N1045-2 Gjp 2N1045-2 Gjp 2N1046-3 Gjp 2N1046-3 Gjp 2N1046-4 Gjp 2N1046-3 Gjp 2N1046-3 Gjp 2N1047-4 SM 2N1047-6 SM 2N1048-6 SM 2N1049-6 SM 2N1050-6 SM 2N1050-6 SM 2N1050-7 Gjp 2N1055 Gdfp 2N1055 Gdfp 2N1056 Gdfp 2N1057 Gjp 2N1058 Gdfp 2N1059 Gjn 2N1059 Gjn 2N1059 Gjn 2N1059 Gjn 2N1059 Gjn 2N1050 Gdfp 2N1057 Gjp 2N1057 Gjp 2N1058 Gdfp 2N1057 Sdfr 2N1058 Gdfp 2N1059 Sdfr 2N1059 Sdfr 2N1059 Sdfr 2N1050 Sdfr 2N1073 Sjr 2N1074 Sjr 2N1075 Sjr 2N1075 Sjr 2N1076 Sjr 2N1077 Sjr 2N1078 Sjr 2N1079 Sdfr 2N1079 Sdfr 2N1070 Sdfr	Gjp	Použití	U <sub>CE</sub> [V]	<i>I</i> <sub>C</sub> [mA]	h21E	f <b>T</b> fα*	Ta	P <sub>tot</sub> P <sub>C</sub> *	~		I <sub>C</sub>	k [°C]	Pouzdro	Výrob-	8	Náhrada	n	77.		,	=
MIO44-2   Gip   MIO45-2   Gip   MIO45-2   Gip   MIO45-2   Gip   MIO46A   Gip   MIO46A   Gip   MIO47A   SM. MIO47B, C   SM. MIO48B, C   SM. MIO49A   SM. MIO49B, C   SM. MIO50B, C   SM. MIO50B, C   SM. MIO50B, C   Gip   MIO57   Gip   MIO57   Gip   MIO57   Gip   MIO56   Gdff   MIO57   Gip   MIO58   Sdfm   MIO59   Gdfm   MIO59   Gdfm   MIO59   Gdfm   MIO50   Gdfm   MIO73   Gip   MIO73   Gip   MIO73   Gip   MIO73   Gip   MIO74   Sin   MIO75   Sin   MIO75   Sin   MIO75   Sin   MIO75   Sin   MIO75   Sin   MIO77   MIO78   Gip   MIO80   Sdfm   MIO81   Sin   MIO81   Sin   MIO82   Sin   MIO85   Sin   MIO86   Gin   MIO87   Gin   MIO87   Gin   MIO87   Gin   MIO90   Gin   MIO90   Gin   MIO91   Gin   M	Gjp		1		h216*	[MHz]	T <sub>c</sub> [°C]	max [mW]	UcB max [V]	UCE max [V]	[mA]	$T_1$ max	louzuro	ce	Patice	TESLA-	$P_{\mathbf{C}}$	$ U_{\mathbf{C}} $	$f\mathbf{T}$	h <sub>21</sub>	Spfn. vl.
N1045   Gip N1045-1   Gip N1046A   Gip N1046A   SM: N1047A, A N1047B, C SM: N1049B, C SM: N1050B, C SM: N1050B, C SM: N1050   Gip N1056   Gip N1057   Gip N1056   Gip N1057   Gip N1066   Gdff N1066   Gdff N1066   Gdff N1067   Sdfm N1073   Gip N1073   Gip N1073   Gip N1073   Gip N1073   Gip N1073   Gip N1073   Gip N1073   Gip N1073   Gip N1073   Gip N1073   Gip N1073   Gip N1073   Gip N1073   Gip N1073   Gip N1073   Gip N1073   Gip N1073   Gip N1073   Gip N1074   Sin N1075   Sin N1077   Sin N1078   Gip N1079   Sdfm N1079   Sdfm N1079   Sdfm N1079   Sdfm N1079   Sdfm N1075   Sin N1077   Sin N1078   Gip N1078   Gip N1079   Sdfm N1079   Sdfm N1079   Sdfm N1079   Sdfm N1079   Sdfm N1075   Sin N1076   Sin N1077   Sin N1078   Gip N1080   Sdfm N1081   Sin N1082   Sin N1084   Sin N1085   Sin N1086   Gip N1086   Gip N1087   Gip Gip N1090   Gip Gip N1091   Gip Gip N1091   Gip Gip N1091   Gip N		NF, Sp	1	3 A	20—60	0,01*	25c	20 W	80	80	3 A	100	MT-27	KSC	2	I					İ
N1045-1 Gip N1046-2 Gip N1046-3 Gip N1046-4 Gip N1046-5 Gip N1046-5 SM. N1047-5 SM. N1047-5 SM. N1047-5 SM. N1048-6 SM. N1049-5 SM. N1050-5 SM. N1051 SM. N1052 SM. N1053 SM. N1054 Sdfr N1055 Gip N1055 Gip N1056 Gip N1057 Gip N1058 Gin N1056 Gdfr N1067 Sdfr N1068 Sdfr N1068 Sdfr N1072 Sdfr N1069 Sdfr N1073 Gip N1073 Gip N1073 Gip N1073 Gip N1074 Sin N1075 Sin N1075 Sin N1077 Sin N1078 Sdfr N1078 Sdfr N1079 Sdfr	Gjp	NF, Sp	1	3 A	20—60	0,01*	25c	20 W	80	80	3 A	100	TO-5	KSC	2			-			
N1045-2 Gip N1046A Gip N1046B, C N1047,A N1047,A N1047,A N1048,C N1049,A N1049,A N1050,A N1050,C N1051 SM N1052 SM N1055 Gip N1056 Gip N1057 Gip N1056 Gip N1056 Gdf N1066 Gdf N1067 Sdf N1068 Sdf N1068 Sdf N1073 Sdf N1073 Sdf N1073 Sdf N1073 Sdf N1069 Sdf N1060 Sdf N1061 Sdf N1065 Sdf N1065 Sdf N1065 Sdf N1065 Sdf N1065 Sdf N1066 Sdf N1067 Sdf N1068 Sdf N1069 Sdf N1073 Sdf N1073 Sig N1073 Sig N1073 Sig N1074 Sig N1075 Sig N1075 Sig N1076 Sig N1077 Sj N1078 Sig N1079 Sdf N1079 Sdf N1079 Sdf N1079 Sdf N1079 Sdf N1079 Sdf N1079 Sdf N1079 Sdf N1079 Sdf N1070 Sig N1070 Sig N1071 Sig N1071 Sig N1072 Sdf N1073 Sig N1074 Sig N1075 Sig N1075 Sig N1076 Sig N1077 Sig N1078 Sig N1079 Sdf N1079 Sdf N1079 Sdf N1079 Sdf N1079 Sdf N1079 Sdf N1079 Sdf N1079 Sdf N1079 Sdf N1079 Sdf N1079 Sdf N1079 Sdf N1079 Sdf N1079 Sdf N1079 Sdf N1079 Sdf N1079 Sdf N1070 Sdf N1	- 1	NF, Sp	1.	3 A	20—60	0,01*	25c	20 W	100	100	3 A	100	MT-28	KSC	2	_			•		
N1046 Gip N1046A Gip N1046B Gip N1047,A SM. N1047,C SM. N1048,C SM. N1048,C SM. N1049,A SM. N1050,A SM. N1050,C SM. N1051 SM. N1052 SM. N1053 SMr N1054 Sdfr N1055 Gip N1056 Gip N1057 Gip N1056 Gdf, N1056 Gdf, N1057 Sdfr N1068 Sdfr N1060 Sdfr N1060 Sdfr N1061 Sdfr N1065 Sdfr N1065 Sdfr N1065 Sdfr N1065 Sdfr N1066 Sdfr N1067 Sdfr N1068 Sdfr N1073 Sdfr N1073 Sdfr N1073 Sdfr N1073 Sdfr N1074 Sdfr N1075 Sdfr N1075 Sdfr N1075 Sdfr N1076 Sdfr N1077 Sdfr N1078 Sdfr N1079 Sdfr N1079 Sdfr N1079 Sdfr N1079 Sdfr N1079 Sdfr N1078 Sip N1079 Sdfr N1079 Sdfr N1078 Sip N1078 Sip N1079 Sdfr N1079 Sdfr N1079 Sdfr N1079 Sdfr N1079 Sdfr N1079 Sdfr N1079 Sdfr N1070 Sdfr N1070 Sdfr N1070 Sdfr N1071 Sip N1071 Sip N1072 Sdfr N1073 Gip N1074 Sip N1075 Sip N1076 Sip N1077 Sjr N1078 Gip N1079 Sdfr N1079 Sdfr N1079 Sdfr N1079 Sdfr N1079 Sdfr N1070 Sdfr	Gjp	NF, Sp	1	3 A	20—60	0,01*	25c	20 W	100	100	3 A	100	MT-27	KSC	2	_					l
N1046 Gip N1046A Gip N1046B Gip N1047,A SM. N1047B,C SM. N1048B,C SM. N1048B,C SM. N1049B,C SM. N1050,A SM. N1050B,C SM. N1051 SM. N1052 SM. N1053 SMr N1054 Sdfr N1055 Gip N1056 Gip N1057 Gip N1056 Gdf, N1056 Gdf, N1057 Sdfr N1068 Sdfr N1069 Sdfr N1069 Sdfr N1073 Sdfr N1073 Sdfr N1073 Gip N1073 Gip N1073 Gip N1073 Gip N1073 Gip N1073 Gip N1073 Gip N1073 Gip N1073 Gip N1073 Gip N1073 Gip N1074 Sdfr N1075 Sdfr N1075 Sdfr N1077 Sdfr N1078 Gip N1077 Sdfr N1078 Gip N1077 Sin N1078 Gip N1079 Sdfr N1079 Sdfr N1079 Sdfr N1078 Gip N1079 Sdfr N1079 Sdfr N1079 Sdfr N1078 Gip N1079 Sdfr		NF, Sp	1	3 A	20—60	0,01*	25c	20 W	100	100	3 A	100	TO-5	KSC	2	_				-	
2N1046A Gjp 2N1047A SM2 2N1047B,C SM2 2N1047B,C SM2 2N1048B,C SM2 2N1049,A SM2 2N1049,A SM2 2N1050B,C SM2 2N1050B,C SM2 2N1050 SM2 2N1051 SM2 2N1052 SM2 2N1053 SM2 2N1054 Sdfr 2N1055 Gjp 2N1056 Gjp 2N1057 Gjp 2N1056 Gdfr 2N1057 Gjp 2N1058 Gdfr 2N1058 Sdfr 2N1059 Sdfr 2N1050 Sdfr 2N1050 Sdfr 2N1050 Sdfr 2N1057 Sdfr 2N1058 Sdfr 2N1057 Sdfr 2N1068 Sdfr 2N1068 Sdfr 2N1069 Sdfr 2N1069 Sdfr 2N1073 Gjp 2N1073 Gjp 2N1073 Gjp 2N1073 Gjp 2N1073 Gjp 2N1073 Gjp 2N1073 Gjp 2N1073 Sjr 2N1073 Sjr 2N1075 Sjr 2N1076 Sjr 2N1077 Sjr 2N1078 Sjr 2N1079 Sdfr 2N1079 Sdfr 2N1079 Sdfr 2N1079 Sdfr 2N1079 Sdfr 2N1070 Sdfr 2N1070 Sdfr 2N1071 Sjr 2N1071 Sjr 2N1072 Sdfr 2N1073 Sjr 2N1073 Sjr 2N1074 Sjr 2N1075 Sjr 2N1076 Sjr 2N1077 Sjr 2N1078 Sjr 2N1079 Sdfr		NFv	1,5	5 A	60200 -	> 10	70c	50 W	100		12 A	100	TO-3	TI	31						
2N1046B   Gip 2N1047B, C   SM. 2N1048B, C   SM. 2N1048B, C   SM. 2N1049B, C   SM. 2N1049B, C   SM. 2N1050B, C   SM. 2N1050B, C   SM. 2N1051   SM. 2N1052   SM. 2N1053   SM. 2N1054   Sdfr 2N1055   Gip 2N1055   Gip 2N1056   Gip 2N1057   Gip 2N1058   Gin 2N1056   Gdfr 2N1056   Sdfr 2N1057   Sdfr 2N1058   Sdfr 2N1058   Sdfr 2N1059   Gin 2N1059   Gin 2N1050   Sdfr 2N1050   Sdfr 2N1051   Sdfr 2N1050   Sdfr 2N1051   Sdfr 2N1055   Sdfr 2N1056   Sdfr 2N1066   Sdfr 2N1067   Sdfr 2N1068   Sdfr 2N1073   Gip 2N1073   Gip 2N1073   Gip 2N1073   Gip 2N1073   Gip 2N1074   Sin 2N1075   Sin 2N1076   Sin 2N1077   Sdfr 2N1077   Sjr 2N1078   Gip 2N1079   Sdfr 2N1079   Sdfr 2N1079   Sdfr 2N1070   Sdfr 2N1071   Sin 2N1071   Sin 2N1072   Sdfr 2N1073   Gip 2N1073   Gip 2N1074   Sin 2N1075   Sin 2N1076   Sin 2N1077   Sdfr 2N1077   Sdfr 2N1079   Sdfr		NFv ·	1,5	· 5 A	> 40	> 15	25c	50 W	130		12 A	100	TO-3	TI	31	l					
2N1047, A SM: 2N1048, A SM: 2N1048, A SM: 2N1049, A SM: 2N1049, A SM: 2N1050, A SM: 2N1050, A SM: 2N1051 SM: 2N1052 SM: 2N1053 SM: 2N1054 Sdfr 2N1055 Gjr 2N1055 Gjr 2N1056 Gjr 2N1057 Gjr 2N1056 Gdfr 2N1057 Sdfr 2N1058 Sdfr 2N1058 Sdfr 2N1059 Sdfr 2N1059 Sdfr 2N1050 Sdfr 2N1050 Sdfr 2N1050 Sdfr 2N1050 Sdfr 2N1050 Sdfr 2N1050 Sdfr 2N1050 Sdfr 2N1050 Sdfr 2N1050 Sdfr 2N1050 Sdfr 2N1050 Sdfr 2N1050 Sdfr 2N1050 Sdfr 2N1050 Sdfr 2N1050 Sdfr 2N1050 Sdfr 2N1050 Sdfr 2N1060 Sdfr 2N1073 Sdfr 2N1073 Sdfr 2N1073 Sdfr 2N1073 Sdfr 2N1073 Sjr 2N1073 Sjr 2N1074 Sjr 2N1075 Sjr 2N1077 Sjr 2N1078 Sjr 2N1079 Sdfr 2N1079 Sdfr 2N1070 Sdfr 2N1070 Sdfr 2N1071 Sjr 2N1071 Sjr 2N1072 Sdfr 2N1073 Sjr 2N1073 Sjr 2N1074 Sjr 2N1075 Sjr 2N1076 Sjr 2N1077 Sjr 2N1077 Sjr 2N1078 Sjr 2N1079 Sdfr 2N1079 Sdfr 2N1079 Sdfr 2N1080 Sdfr 2N1081 Sjr 2N1082 Sjr 2N1084 Sjr 2N1085 Sjr 2N1086 Gjr 2N1086 Gjr 2N1087 Gjr		NFv	1,5	10 A	> 20	> 15	25c		130		12 A	100	TO-3	TI	31						
2N1047B, C SM. 2N1049, A SM. 2N1049, A SM. 2N1049B, C SM. 2N1050B, C SM. 2N1050B, C SM. 2N1051 SM. 2N1052 SM. 2N1053 SM. 2N1055 Sdfr 2N1055 Sdfr 2N1056 Gjp 2N1057 Gjp 2N1058 Gin 2N1056 Sdfr 2N1057 Sdfr 2N1066 Sdfr 2N1067 Sdfr 2N1068 Sdfr 2N1068 Sdfr 2N1069 Sdfr 2N1069 Sdfr 2N1069 Sdfr 2N1069 Sdfr 2N1069 Sdfr 2N1073 Gjp 2N1073 Gjp 2N1073 Gjp 2N1073 Gjp 2N1073 Gjp 2N1073 Gjp 2N1073 Gjp 2N1073 Gjp 2N1073 Gjp 2N1073 Gjp 2N1073 Gjp 2N1073 Gjp 2N1073 Gjp 2N1073 Gjp 2N1073 Gjp 2N1073 Gjp 2N1073 Gjp 2N1073 Sjn 2N1075 Sjn 2N1076 Sjn 2N1077 Sjn 2N1077 Sjn 2N1078 Gjp 2N1079 Sdfr 2N1079		VF, Sp	10	500	12—36	8	25c	40 W	80	80	1 A	200	TO-57	TI	52	KU602	<		>	=.	
2N1048,A SMin 2N1049,A SMin 2N1049,A SMin 2N1049,A SMin 2N1050,A SMin 2N1050,A SMin 2N1051 SMin 2N1052 SMin 2N1055 SMin 2N1056 Gip 2N1056 Gip 2N1056 Gip 2N1056 Gip 2N1056 SMin 2N1056 SMin 2N1056 SMin 2N1056 SMin 2N1056 SMin 2N1056 SMin 2N1056 SMin 2N1056 SMin 2N1056 SMin 2N1056 SMin 2N1056 SMin 2N1057 SMin 2N1057 SMin 2N1057 SMin 2N1057 SMin 2N1057 SMin 2N1057 SMin 2N1057 SMin 2N1057 SMin 2N1057 SMin 2N1057 SMin 2N1057 SMin 2N1057 SMin 2N1057 SMin 2N1057 SMin 2N1057 SMin 2N1057 SMin 2N1057 SMin 2N1058 SMin 2N1058 SMin 2N1058 SMin 2N1056 SMi		VF, Sp	10	500	12-36	12	25c	40 W	80	80	1 A	200	TO-57	TI	52	KU602	<	>		_	
RN1048B, C SM. RN1049, A SM. RN1050, A SM. RN1050B, C SM. RN1051 SM. RN1051 SM. RN1052 SM. RN1053 SM. RN1054 Sdfr RN1055 Gjp RN1057 Gjp RN1058 Gjn RN1056 Gdf; RN1066 Sdfr RN1067 Sdfr RN1068 Sdfr RN1068 Sdfr RN1069 Sdfr RN1069 Sdfr RN1073 Gjp RN1073 Gjp RN1073 Gjp RN1073 Gjp RN1073 Gjp RN1073 Gjp RN1073 Gjp RN1073 Gjp RN1073 Gjp RN1073 Gjp RN1073 Gjp RN1073 Gjp RN1073 Gjp RN1073 Gjp RN1073 Gjp RN1073 Gjp RN1073 Gjp RN1073 Gjp RN1073 Gjp RN1074 Sjn RN1075 Sjn RN1075 Sjn RN1076 Sjn RN1077 Sjn RN1078 Gjp RN1079 Sdfr RN1079 Sdfr RN1079 Sdfr RN1079 Sdfr RN1079 Sdfr RN1079 Sdfr RN1079 Sdfr RN1079 Sdfr RN1079 Sdfr RN1079 Sdfr RN1079 Sdfr RN1079 Sdfr RN1079 Sdfr RN1079 Sdfr RN1079 Sdfr RN1080 Sdfr RN1081 Sjn RN1082 Sjn RN1084 Sjp RN1085 Gjn RN1086 Gjn RN1087 Gjn RN1090 Gjn RN1090 Gjn			10	500			25	1 W	120		i	200	TO-57	TI	52	KU602	>	_	>	_	
2N1049, A SMi 2N1049B, C SM 2N1050B, C SMi 2N1050B, C SMi 2N1051 SMi 2N1052 SMi 2N1053 SMi 2N1054 Sdfr 2N1055 Gfr 2N1056 Gjp 2N1057 Gjp 2N1058 Gin 2N1059 Gin 2N1059 Gin 2N1050 Sdfr 2N1050 Sdfr 2N1050 Sdfr 2N1060 Sdfr 2N1073 Gjp 2N1073 Gjp 2N1073 Gjp 2N1073 Sjn 2N1074 Sjn 2N1075 Sjn 2N1076 Sjn 2N1077 Sjn 2N1078 Gjp 2N1079 Sdfr 2N1079 Sdfr 2N1070 Sdfr 2N		VF, Sp			12—36	8			1		1 A			i	ĺ		>		ļ		
2N1049B,C SM 2N1050,A SM:2 2N1050B,C SM:2 2N1051 Sm 2N1052 SM:3 2N1053 SM:3 2N1055 Sdfr 2N1056 Gip 2N1057 Gip 2N1058 Gin 2N1059 Gin 2N1059 Gin 2N1050 Sdfr 2N1060 Sdfr 2N1060 Sdfr 2N1060 Sdfr 2N1060 Sdfr 2N1060 Sdfr 2N1060 Sdfr 2N1060 Sdfr 2N1060 Sdfr 2N1060 Sdfr 2N1060 Sdfr 2N1060 Sdfr 2N1060 Sdfr 2N1060 Sdfr 2N1060 Sdfr 2N1060 Sdfr 2N1060 Sdfr 2N1060 Sdfr 2N1060 Sdfr 2N1060 Sdfr 2N1073 Gip 2N1073 Gip 2N1073 Gip 2N1073 Sin 2N1075 Sin 2N1076 Sin 2N1076 Sin 2N1076 Sin 2N1077 Sjn 2N1078 Gip 2N1078 Sdfr 2N1079 Sdfr 2N1078 Sin 2N1079 Sdfr 2N1079 Sdfr 2N1070 Sdfr 2N1070 Sdfr 2N1070 Sdfr 2N1071 Sin 2N1072 Sdfr 2N1073 Sin 2N1073 Sin 2N1075 Sin 2N1076 Sin 2N1076 Sin 2N1076 Sdfr 2N1077 Sjn 2N1078 Gip 2N1078 Sdfr 2N1079 Sdfr 2N1070 Sdfr 2N		VF, Sp	10	500	12—36	12	25	1 W	120	120	1 A'	200	TO-57	TI	52	KU602		=	= .	=	ŀ
2N1050,A SMin 2N1050B,C SMin 2N1051 SMin 2N1052 SMin 2N1055 SMin 2N1055 SMin 2N1056 SMin 2N1056 SMin 2N1056 SMin 2N1056 SMin 2N1056 SMin 2N1056 SMin 2N1060 SMin 2N1060 SMin 2N1060 SMin 2N1060 SMin 2N1060 SMin 2N1060 SMin 2N1060 SMin 2N1072 SMin 2N1073 Sign 2N1073 Sign 2N1073 Sign 2N1074 Sign 2N1075 Sign 2N1075 Sign 2N1076 Sign 2N1076 Sign 2N1077 Sign 2N1078 Sign 2N1078 Sign 2N1078 Sign 2N1078 Sign 2N1078 Sign 2N1079 SMin 2		VF, Sp	10	500	30-90	7	25	1 W	80	80	1 A	200	TO-57	TI .	52	KU602	>	>	>	=	1
2N1050B,C SM: 2N1051 Sn 2N1051 Sn 2N1052 SM: 2N1053 SM: 2N1054 Sdfr 2N1055 Sdfr 2N1056 Gip 2N1058 Gin 2N1058 Gin 2N1059 Gin 2N1059 Gin 2N1050 Sdfr 2N1060 Sdfr 2N1073 Gip 2N1073 Gip 2N1073 Gip 2N1073 Gip 2N1073 Gip 2N1073 Sin 2N1075 Sin 2N1076 Sin 2N1076 Sin 2N1077 Sjn 2N1078 Gip 2N1078 Gip 2N1078 Gip 2N1079 Sdfr 2N1080 Sdfr 2N1080 Sdfr 2N1081 Sjn 2N1080 Sdfr 2N1080 Sdfr 2N1080 Sdfr 2N1080 Sdfr 2N1080 Sdfr 2N1080 Sdfr 2N1080 Sdfr 2N1080 Sdfr 2N1080 Sdfr 2N1080 Sdfr 2N1080 Sdfr		VF, Sp	10	500	30—90	12	25	1 W	80	80	1 A	200	TO-57	TI	52	·KU602	>	>	=	=	ŀ
2N1051 Sn 2N1052 SMi 2N1053 SMi 2N1054 Sdfr 2N1055 Sdfr 2N1056 Gip 2N1057 Gip 2N1058 Gin 2N1059 Gin 2N1050 Sdfr 2N1056 Gdfr 2N1066 Sdfr 2N1067 Sdfr 2N1067 Sdfr 2N1068 Sdfr 2N1069 Sdfr 2N1073 Gip 2N1074 Sin 2N1075 Sin 2N1075 Sin 2N1076 Sin 2N1077 Sin 2N1078 Gip 2N1078 Gip 2N1079 Sdfr 2N1079 Sdfr 2N1080 Sdfr 2N1080 Sdfr 2N1081 Sin 2N1082 Sin 2N1084 Sip 2N1085 Sin 2N1086 Gip 2N1086 Gip 2N1087 Gip 2N1087 Gip 2N1087 Gip 2N1087 Gip 2N1087 Gip 2N1087 Gip 2N1080 Gip 2N1080 Gip 2N1080 Gip 2N1081 Gip 2N1081 Gip	SMn	VF, Sp	10	500	30—90	7	25	1 W	120	120	1 A	200	TO-57	TI	52	KU602	>	=	>	=	ĺ
2N1052 SMi 2N1053 SMi 2N1054 Sdfr 2N1055 Sdfr 2N1056 Gjp 2N1057 Gjp 2N1058 Gjn 2N1059 Gjn 2N1050 Sdfr 2N1056 Gdfj 2N1066 Sdfr 2N1066 Sdfr 2N1067 Sdfr 2N1068 Sdfr 2N1069 Sdfr 2N1069 Sdfr 2N1073 Gjp 2N1073A Gjp 2N1073A Gjp 2N1073B Gjp 2N1073B Gjp 2N1073B Sjn 2N1075 Sjn 2N1075 Sjn 2N1076 Sjn 2N1077 Sjn 2N1077 Sjn 2N1078 Gjp 2N1078 Gjp 2N1079 Sdfr 2N1078 Gjp 2N1079 Sdfr 2N1078 Gjp 2N1079 Sdfr 2N1078 Sjn 2N1078 Gjp 2N1079 Sdfr 2N1079 Sdfr 2N1079 Sdfr 2N1079 Sdfr 2N1079 Sdfr 2N1079 Sdfr 2N1080 Sdfr 2N1080 Sdfr 2N1081 Sjn 2N1082 Sjn 2N1084 Sjp 2N1085 Sjn 2N1086 Gjn 2N1086 Gjn 2N1087 Gjn 2N1087 Gjn 2N1087 Gjn 2N1087 Gjn 2N1087 Gjn 2N1087 Gjn 2N1087 Gjn 2N1087 Gjn 2N1087 Gjn 2N1081 Gjn 2N1081 Gjn 2N1081 Gjn 2N1086 Gjn 2N1086 Gjn	SMn	VF, Sp	10	500	30—90	12	25	1 W	120	120	1 A	200	TO-57	TI	52	KU602	>	=	=		
2N1053 SMi 2N1054 Sdfr 2N1055 Sdfr 2N1056 Gjp 2N1057 Gjp 2N1058 Gjn 2N1059 Gjn 2N1059 Gjn 2N1050 Sdfr 2N1065 Gdfg 2N1065 Gdfg 2N1065 Gdfg 2N1065 Sdfr 2N1066 Sdfr 2N1067 Sdfr 2N1068 Sdfr 2N1069 Sdfr 2N1073 Gjp 2N1073A Gjp 2N1073A Gjp 2N1073B Gjp 2N1073B Gjp 2N1073B Gjp 2N1073B Gjp 2N1075 Sjn 2N1076 Sjn 2N1077 Sjn 2N1077 Sjn 2N1078 Gjp 2N1079 Sdfr 2N1079 Sdfr 2N1078 Gjp 2N1079 Sdfr 2N1079 Sdfr 2N1079 Sdfr 2N1079 Sdfr 2N1079 Sdfr 2N1079 Sdfr 2N1079 Sdfr 2N1079 Sdfr 2N1079 Sdfr 2N1079 Sdfr 2N1079 Sdfr 2N1079 Sdfr 2N1079 Sdfr 2N1080 Sdfr 2N1081 Sjn 2N1082 Sjn 2N1084 Sjp 2N1085 Sjn 2N1086 Gjn 2N1087 Gjn 2N1087 Gjn 2N1087 Gjn 2N1087 Gjn 2N1087 Gjn 2N1090 Gjn 2N1091 Gjn	Sn	NF, I	5	5 .	30* 。		25	500	60	40	100	175	TO-5	NSC	2	KF506	>	>	>	=	
2N1054 Sdfr 2N1055 Sdfr 2N1056 Gjp 2N1057 Gjp 2N1058 Gjn 2N1059 Gjn 2N1059 Gjn 2N1059 Gjn 2N1060 Sdfr 2N1065 Gdfj 2N1065 Gdfj 2N1066 Sdfr 2N1067 Sdfr 2N1068 Sdfr 2N1069 Sdfr 2N1073 Gjp 2N1073A Gjp 2N1073A Gjp 2N1073B Gjp 2N1073B Gjp 2N1073B Gjp 2N1073B Sjn 2N1075 Sjn 2N1076 Sjn 2N1077 Sjn 2N1077 Sjn 2N1078 Gjp 2N1078 Gjp 2N1078 Gjp 2N1078 Sdfr 2N1078 Gjp 2N1078 Sdfr 2N1079 Sdfr 2N1078 Sjn 2N1079 Sdfr 2N1079 Sdfr 2N1079 Sdfr 2N1079 Sdfr 2N1079 Sdfr 2N1079 Sdfr 2N1079 Sdfr 2N1079 Sdfr 2N1080 Sdfr 2N1081 Sjn 2N1082 Sjn 2N1082 Sjn 2N1084 Sjp 2N1085 Sjn 2N1086 Gjn 2N1086 Gjn 2N1087 Gjn 2N1087 Gjn 2N1087 Gjn 2N1087 Gjn 2N1087 Gjn 2N1090 Gjn 2N1091 Gjn	SMn	VF, I	6	200	35	4*	25	600	180	180	-	150	TO-5	amer	2	<u> </u>					ì
2N1055 Sdfr 2N1056 Gjp 2N1057 Gjp 2N1058 Gjn 2N1059 Gjn 2N1059 Gjn 2N1060 Sdfr 2N1065 Gdfg 2N1065 Sdfr 2N1067 Sdfr 2N1067 Sdfr 2N1068 Sdfr 2N1069 Sdfr 2N1069 Sdfr 2N1073 Gjp 2N1073 Gjp 2N1073 Gjp 2N1073 Gjp 2N1073 Gjp 2N1073 Gjp 2N1073 Gjp 2N1073 Gjp 2N1073 Sjn 2N1075 Sjn 2N1076 Sjn 2N1077 Sjn 2N1077 Sjn 2N1078 Gjp 2N1078 Gjp 2N1078 Gjp 2N1078 Sdfr 2N1079 Sdfr 2N1079 Sdfr 2N1079 Sdfr 2N1080 Sdfr 2N1080 Sdfr 2N1081 Sjn 2N1082 Sjn 2N1084 Sjp 2N1084 Sjp 2N1085 Sjn 2N1086 Gjn 2N1086 Gjn 2N1087 Gjn 2N1087 Gjn 2N1087 Gjn 2N1087 Gjn 2N1087 Gjn 2N1087 Gjn 2N1087 Gjn 2N1080 Gjn 2N1087 Gjn 2N1080 Gjn	SMn	VF, I	6	200	35	4*	25	600	200	200	·	150	TO-5	amer	2						
2N1056 Gip 2N1057 Gip 2N1058 Gin 2N1059 Gin 2N1059 Gin 2N1060 Sdfm 2N1065 Gdfj 2N1066 Gdfj 2N1066 Sdfm 2N1067 Sdfm 2N1068 Sdfm 2N1069 Sdfm 2N1072 Sdfm 2N1073 Gip 2N1073 Gip 2N1073 Gip 2N1073 Gip 2N1073 Gip 2N1074 Sin 2N1075 Sin 2N1075 Sin 2N1076 Sin 2N1077 Sin 2N1077 Sin 2N1078 Gip 2N1078 Gip 2N1079 Sdfm 2N1079 Sdfm 2N1080 Sdfm 2N1080 Sdfm 2N1081 Sin 2N1082 Sin 2N1084 Sip 2N1084 Sip 2N1085 Sin 2N1086 Gin 2N1086 Gin 2N1086 Gin 2N1087 Gin 2N1087 Gin 2N1087 Gin 2N1080 Gin 2N1087 Gin 2N1080 Gin 2N1087 Gin 2N1080 Gin	Sdfn	VF, I	20	100	12	4*	25	600	125	125		150	TO-5	amer	2	KF504	>	>	>	===	
2N1057 Gip 2N1059 Gin 2N1059 Gin 2N1059 Gin 2N1060 Sdfn 2N1065 Gdfj 2N1065 Gdfj 2N1066 Sdfn 2N1067 Sdfn 2N1068 Sdfn 2N1069 Sdfn 2N1069 Sdfn 2N1072 Sdfn 2N1073 Gip 2N1073 Gip 2N1073 Gip 2N1073 Gip 2N1074 Sin 2N1075 Sin 2N1076 Sin 2N1077 Sjn 2N1077 Sjn 2N1078 Gip 2N1079 Sdfn 2N1079 Sdfn 2N1080 Sdfn 2N1080 Sdfn 2N1080 Sdfn 2N1081 Sjn 2N1082 Sjn 2N1084 Sjp 2N1085 Sin 2N1086 Gin 2N1086 Gin 2N1087 Gin 2N1087 Gin 2N1087 Gin 2N1090 Gin 2N1091 Gin	Sdfn	VF, I	20	50	3	4*	25c	3 W	100	100		150	TO-5	amer	2	KF503	<	=	>	>	l
2N1058 Gin 2N1059 Gin 2N1059 Gin 2N1060 Sdfn 2N1065 Gdfi 2N1066 Sdfn 2N1067 Sdfn 2N1068 Sdfn 2N1069 Sdfn 2N1072 Sdfn 2N1073 Gip 2N1073 Gip 2N1073 Gip 2N1074 Sin 2N1075 Sin 2N1076 Sin 2N1077 Sjn 2N1077 Sjn 2N1078 Gip 2N1079 Sdfn 2N1079 Sdfn 2N1080 Sdfn 2N1080 Sdfn 2N1080 Sdfn 2N1081 Sjn 2N1082 Sjn 2N1084 Sjp 2N1085 Sin 2N1086 Gin 2N1086 Gin 2N1087 Gin 2N1087 Gin 2N1087 Gin 2N1080 Gin 2N1080 Gin 2N1087 Gin 2N1080 Gin 2N1080 Gin 2N1080 Gin 2N1080 Gin 2N1080 Gin 2N1080 Gin 2N1080 Gin 2N1080 Gin	Gjp	NF, Sp	75	1	32	1*	25	240	75		100	90	·TO-5	amer	2	_					1
2N1058 Gin 2N1059 Gin 2N1059 Gin 2N1060 Sdfn 2N1065 Gdfi 2N1065 Gdfi 2N1067 Sdfn 2N1068 Sdfn 2N1069 Sdfn 2N1072 Sdfn 2N1072 Sdfn 2N1073 Gip 2N1073 Gip 2N1074 Sin 2N1075 Sin 2N1076 Sin 2N1077 Sjn 2N1078 Gip 2N1079 Sdfn 2N1079 Sdfn 2N1080 Sdfn 2N1080 Sdfn 2N1080 Sdfn 2N1080 Sdfn 2N1080 Sdfn 2N1080 Sdfn 2N1080 Sdfn 2N1081 Sin 2N1082 Sin 2N1084 Sip 2N1085 Sin 2N1086 Gin 2N1086 Gin 2N1087 Gin 2N1087 Gin 2N1087 Gin 2N1090 Gin 2N1091 Gin	Gjp	NF, Sp	1	.20	58	3*	25	240	45		300	90	RO-32	GE	1	GC509	<	>	=	_	ĺ
2N1059 Gjn 2N1060 Sdfn 2N1065 Gdfj 2N1065 Gdfj 2N1066 Sdfn 2N1067 Sdfn 2N1068 Sdfn 2N1069 Sdfn 2N1072 Sdfn 2N1073 Gjp 2N1073 Gjp 2N1073 Gjp 2N1074 Sjn 2N1075 Sjn 2N1076 Sjn 2N1077 Sjn 2N1077 Sjn 2N1078 Gjp 2N1079 Sdfn 2N1079 Sdfn 2N1080 Sdfn 2N1080 Sdfn 2N1081 Sjn 2N1082 Sjn 2N1084 Sjp 2N1085 Sin 2N1086 Gjn 2N1086 Gjn 2N1086 Gjn 2N1087 Gjn 2N1087 Gjn 2N1087 Gjn 2N1087 Gjn 2N1080 Gjn 2N1087 Gjn 2N1080 Gjn	!	NF, Sp	6	1	17* .	> 4*	25	50 ·		18	50	90	TO-22	Syl	1	G\$506	>	=	>	_	ĺ
2N1060 Sdfm 2N1065 Gdfj 2N1066 Gdfj 2N1066 Sdfm 2N1067 Sdfm 2N1068 Sdfm 2N1069 Sdfm 2N1072 Sdfm 2N1073 Gjp 2N1073 Gjp 2N1073 Gjp 2N1073 Gjp 2N1073 Gjp 2N1073 Gjp 2N1074 Sjn 2N1075 Sjn 2N1076 Sjn 2N1077 Sjn 2N1077 Sjn 2N1078 Gjp 2N1078 Gjp 2N1078 Gjp 2N1078 Gjp 2N1079 Sdfm 2N1079 Sdfm 2N1080 Sdfm 2N1081 Sjn 2N1082 Sjn 2N1084 Sjp 2N1084 Sjp 2N1085 Sjn 2N1086 Gjn 2N1086 Gjn 2N1086 Gjn 2N1087 Gjn 2N1087 Gjn 2N1087 Gjn 2N1087 Gjn 2N1090 Gjn 2N1091 Gjn		-, 0,				-								-		156NU70	>	=	==	=	
2N1065 Gdfi 2N1066 Gdfi 2N1066 Gdfi 2N1066 Gdfi 2N1068 Sdfm 2N1069 Sdfm 2N1069 Sdfm 2N1072 Sdfm 2N1073 Gjp 2N1073 Gjp 2N1073 Gjp 2N1073 Gjp 2N1073 Gjp 2N1074 Sjn 2N1075 Sjn 2N1076 Sjn 2N1077 Sjn 2N1077 Sjn 2N1077 Sjn 2N1078 Gjp 2N1078 Gjp 2N1078 Gjp 2N1079 Sdfm 2N1079 Sdfm 2N1080 Sdfm 2N1081 Sjn 2N1082 Sjn 2N1084 Sjp 2N1082 Sjn 2N1086 Gjn 2N1086 Gjn 2N1086 Gjn 2N1086 Gjn 2N1086 Gjn 2N1087 Gjn 2N1087 Gjn 2N1087 Gjn 2N1090 Gjn 2N1090 Gjn	Gjn	NF, Sp	1,5	35	75	> 0,01*	25	180	20	15	100	90	TO-22	Syl	1	104NU71	=	=	>	=	
2N1066 Gdff 2N1067 Sdfm 2N1068 Sdfm 2N1068 Sdfm 2N1069 Sdfm 2N1070 Sdfm 2N1072 Sdfm 2N1073 Gjp 2N1073A Gjp 2N1073B Gjp 2N1073B Gjp 2N1074 Sjn 2N1075 Sjn 2N1076 Sjn 2N1077 Sjn 2N1077 Sjn 2N1078 Gjp 2N1078 Gjp 2N1078 Gjp 2N1079 Sdfm 2N1079 Sdfm 2N1080 Sdfm 2N1080 Sdfm 2N1081 Sjn 2N1082 Sjn 2N1084 Sjp 2N1082 Sjn 2N1086 Gjn 2N1086 Gjn 2N1086 Gjn 2N1086 Gjn 2N1087 Gjn 2N1087 Gjn 2N1080 Gjn 2N1090 Gjn 2N1090 Gjn	Sdfn	VF, Sp	5	10	50	100*	25	250		40	50	150	TO-28	NSC	2	KF506	>	-	<	٠.	
2N1067 Sdfm 2N1068 Sdfm 2N1069 Sdfm 2N1070 Sdfm 2N1072 Sdfm 2N1073 Gjp 2N1073A Gjp 2N1073B Gjp 2N1073B Sjn 2N1075 Sjn 2N1076 Sjn 2N1077 Sjn 2N1077 Sjn 2N1078 Gjp 2N1079 Sdfm 2N1079 Sdfm 2N1080 Sdfm 2N1081 Sjn 2N1082 Sjn 2N1082 Sjn 2N1084 Sjp 2N1084 Sjp 2N1085 Sjn 2N1086 Gjn 2N1086 Gjn 2N1086 Gjn 2N1087 Gjn 2N1087 Gjn 2N1087 Gjn 2N1090 Gjn 2N1091 Gjn	Gdfp	VF, Sp	1	$I_{\rm B} = 0.5$	50	> 20*	25	120	40	20		90	TO-9	GI	2	i		, 1			
2N1068 Sdfm 2N1069 Sdfm 2N1069 Sdfm 2N1072 Sdfm 2N1072 Sdfm 2N1073A Gjp 2N1073B Gjp 2N1073B Sjm 2N1075 Sjn 2N1076 Sjn 2N1077 Sjn 2N1077 Sjn 2N1078 Gjp 2N1077 Sjn 2N1078 Sjp 2N1078 Sdfm 2N1078 Sdfm 2N1080 Sdfm 2N1081 Sjn 2N1082 Sjn 2N1084 Sjp 2N1085 Sjn 2N1086 Gjn 2N1086 Gjn 2N1087 Gjn 2N1087 Gjn 2N1087 Gjn 2N1090 Gjn 2N1090 Gjn 2N1091 Gjn	Gdfp	VF, MF	12	1,5	20—175*	120*	25	120	40	40	10	100	TO-33	RCA	6	OC170	<	<	=	=	l
2N1068 Sdfm 2N1069 Sdfm 2N1070 Sdfm 2N1072 Sdfm 2N1073 Gjp 2N1073A Gjp 2N1073B Gjp 2N1074 Sjn 2N1075 Sjn 2N1076 Sjn 2N1077 Sjn 2N1077 Sjn 2N1078 Gjp 2N1078 Gjp 2N1079 Sdfm 2N1080 Sdfm 2N1081 Sjn 2N1082 Sjn 2N1084 Sjp 2N1084 Sjp 2N1085 Sjn 2N1086 Gjn 2N1086 Gjn 2N1086 Gjn 2N1087 Gjn 2N1087 Gjn 2N1087 Gjn 2N1080 Gjn 2N1080 Gjn 2N1080 Gjn		'									•			.		vkv 'GF505	<	<	>	_	l
2N1068 Sdfm 2N1069 Sdfm 2N1072 Sdfm 2N1072 Sdfm 2N1073 Gjp 2N1073A Gjp 2N1073B Gjp 2N1074 Sjn 2N1075 Sjn 2N1076 Sjn 2N1077 Sjn 2N1078 Gjp 2N1077 Sjn 2N1078 Gjp 2N1079 Sdfm 2N1080 Sdfm 2N1081 Sjn 2N1081 Sjn 2N1082 Sjn 2N1084 Sjp 2N1084 Sjp 2N1085 Sjn 2N1086 Gjn 2N1086 Gjn 2N1086 Gjn 2N1087 Gjn 2N1087 Gjn 2N1087 Gjn 2N1090 Gjn 2N1090 Gjn	Sdfn	I	4	200	15—75	1,5 > 0,75	25c	5 W	60	60	500	175	TO-8	RCA	2	KF506	<	>	>		
2N1069 Sdfm 2N1072 Sdfm 2N1072 Sdfm 2N1073 Gjp 2N1073A Gjp 2N1073B Gjp 2N1074 Sjn 2N1075 Sjn 2N1076 Sjn 2N1077 Sjn 2N1077 Sjn 2N1078 Gjp 2N1079 Sdfm 2N1080 Sdfm 2N1080 Sdfm 2N1081 Sjn 2N1082 Sjn 2N1084 Sjp 2N1084 Sjp 2N1085 Sjn 2N1086 Gjn 2N1086 Gjn 2N1087 Gjn 2N1087 Gjn 2N1087 Gjn 2N1090 Gjn 2N1090 Gjn 2N1091 Gjn		ī	4	750	15—75	1,5 > 0,75		10 W	60	60	1,5 A	175	TO-8	RCA	2	KU601	>	_		_	
2N170 Sdfm 2N1072 Sdfm 2N1073 Gjp 2N1073A Gjp 2N1073B Gjp 2N1073B Sjn 2N1075 Sjn 2N1076 Sjn 2N1077 Sjn 2N1078 Gjp 2N1079 Sdfm 2N1080 Sdfm 2N1080 Sdfm 2N1081 Sjn 2N1082 Sjn 2N1084 Sjp 2N1085 Sin 2N1086 Gjn 2N1086 Gjn 2N1086 Gjn 2N1087 Gjn 2N1087 Gjn 2N1080 Gjn 2N1087 Gjn 2N1090 Gjn 2N1091 Gjn	i i	I	4	1,5 A	10—50		25c	10 W 50 W			1,5 A 4 A	175	TO-3	RCA	31	KU606		1. 1			l
2N1072 Sdfm 2N1073 Gjp 2N1073A Gjp 2N1073A Gjp 2N1073B Gjp 2N1074 Sjn 2N1075 Sjn 2N1076 Sjn 2N1077 Sjn 2N1078 Gjp 2N1079 Sdfm 2N1080 Sdfm 2N1080 Sdfm 2N1081 Sjn 2N1084 Sjp 2N1084 Sjp 2N1085 Sin 2N1086 Gjn 2N1086 Gjn 2N1086 Gjn 2N1087 Gjn 2N1087 Gjn 2N1090 Gjn 2N1090 Gjn	1	1 1	1		10-50	1,2 > 0,5*			60	60							>	>	I • I	=	
2N1073 Gjp 2N1073B Gjp 2N1073B Gjp 2N1074 Sjn 2N1075 Sjn 2N1076 Sjn 2N1077 Sjn 2N1078 Gjp 2N1079 Sdfn 2N1080 Sdfn 2N1081 Sjn 2N1082 Sjn 2N1084 Sjp 2N1085 Sin 2N1086 Gjn 2N1086 Gjn 2N1087 Gjn 2N1087 Gjn 2N1090 Gjn 2N1090 Gjn		I	4	1,5 A		1,2 > 0,5*	25c	50 ₩	60	60	4 A	165	TO-3	amer	31	KU606	>	>	>	= '	
2N1073A Gip 2N1073B Gip 2N1074 Sin 2N1075 Sin 2N1076 Sin 2N1077 Sin 2N1078 Gip 2N1079 Sdfm 2N1080 Sdfm 2N1081 Sin 2N1082 Sin 2N1084 Sip 2N1085 Sin 2N1086 Gin 2N1086 Gin 2N1087 Gin 2N1090 Gin 2N1091 Gin	j.	NFv	5	750	38 > 20	70	25c	13 W	l l	75	2 A	175	TO-38	NSC	2			ıĺ			ĺ
2N1073B Gip 2N1074 Sin 2N1075 Sin 2N1076 Sin 2N1076 Sin 2N1077 Sin 2N1078 Gip 2N1079 Sdfm 2N1080 Sdfm 2N1081 Sin 2N1082 Sin 2N1084 Sip 2N1085 Sin 2N1086 Gin 2N1086 Gin 2N1087 Gin 2N1090 Gin 2N1091 Gin	1	Sp	2	5 A	2060	0,45	25c	85 W	40	40	10 A	110	TO-41	Mot .	31	2NU74	<	>	=	=	n
2N1074 Sin 2N1075 Sin 2N1076 Sin 2N1077 Sin 2N1078 Gip 2N1079 Sdfm 2N1080 Sdfm 2N1081 Sin 2N1082 Sin 2N1084 Sip 2N1085 Sin 2N1086 Gin 2N1086 Gin 2N1087 Gin 2N1090 Gin 2N1091 Gin		Sp	2	5 A	20—60	0,45	25c	85 W	80	80	10 A	110	TO-41	Mot	31	6NU74	<	>	=	=	n
2N1075 Sin 2N1076 Sin 2N1077 Sin 2N1078 Gip 2N1079 Sdfm 2N1080 Sdfm 2N1081 Sin 2N1082 Sin 2N1084 Sip 2N1085 Sin 2N1086 Gin 2N1086 Gin 2N1087 Gin 2N1090 Gin 2N1091 Gin	- 1	Sp	2	5 A	2060	0,45	25c	85 W	120	120	10 A	110	TO-41	Mot	31	-		.	-		
2N1076 Sin 2N1077 Sin 2N1078 Gip 2N1079 Sdfm 2N1080 Sdfm 2N1081 Sin 2N1082 Sin 2N1084 Sip 2N1085 Sin 2N1086 Gin 2N1086 Gin 2N1087 Gin 2N1090 Gin 2N1091 Gin	Sjn	NF, I	5	5 4	14*	0,2*	25	250	50		50	150	TO-9	Ray	2	KF506	>	>	>	=	
2N1077 Sjn 2N1078 Gjp 2N1079 Sdfn 2N1080 Sdfn 2N1081 Sjn 2N1082 Sjn 2N1084 Sjp 2N1085 Sin 2N1086 Gjn 2N1086 Gjn 2N1087 Gjn 2N1090 Gjn 2N1090 Gjn	Sjn	NF, I	5	5	25*	0,3*	25	250	50		50	150	TO-9	Ray	2	KF506	>	>	>	=	
2N1078 Gjp 2N1079 Sdfm 2N1080 Sdfm 2N1081 Sjn 2N1082 Sjn 2N1082 Sjn 2N1084 Sjp 2N1085 Gjn 2N1086 Gjn 2N1086 Gjn 2N1087 Gjn 2N1090 Gjn 2N1091 Gjn	Sjn	NF, I	5	5	50*	0,4*	25	250	50	. }	50	150	TO-9	Ray	2	KF506	>	>	>	=	1
2N1078 Gjp 2N1079 Sdfm 2N1080 Sdfm 2N1081 Sjn 2N1082 Sjn 2N1082 Sjn 2N1084 Sjp 2N1085 Gjn 2N1086 Gjn 2N1086 Gjn 2N1087 Gjn 2N1090 Gjn 2N1091 Gjn	<u>.                                    </u>	\ <u></u> ,	٠_	_	10+	i		:	_			150	то .	n		KC507	>	<	>	>	
2N1079 Sdfm 2N1080 Sdfm 2N1081 Sjn 2N1082 Sjn 2N1082 Sjn 2N1085 Sjn 2N1086 Gjn 2N1086 Gjn 2N1086 Gjn 2N1087 Gjn 2N1090 Gjn 2N1090 Gjn	·	NF, I	5	5	18*	0,3*	25	250	50	45	50	150	TO-9	Ray	2!	KF506	>	>	>	=	
2N1080 Sdfn 2N1081 Sjn 2N1082 Sjn 2N1084 Sjp 2N1085 Sjn 2N1086 Gjn 2N1086 Gjn 2N1086 Gjn 3N1087 Gjn 2N1090 Gjn 2N1090 Gjn		NFv	2	500	50 > 30	0,008*	25c	20 W	60	45	3 A	100	TO-13	KSC	. 69	5NU73	<	=	=	≦	
2N1081 Sjn 2N1082 Sjn 2N1084 Sjp 2N1085 Sjn 2N1086 Gjn 2N1086A Gjn 2N1087 Gjn 2N1090 Gjn 2N1091 Gjn		VF	5	1 A	20—80	,	25c	60 W	60	60	3 A	125	TO-53	amer .	2	KU606	=	>	>	~	İ
2N1082 Sjn 2N1084 Sjp 2N1085 Sjn 2N1086 Gjn 2N1086A Gjn 2N1087 Gjn 2N1090 Gjn 2N1091 Gjn		VF	10	2 A	2080		25c	60 W	60	60	3 A	125	TO-53	amer	2	KU606	=	>	>	-	l
2N1084 Sjp 2N1085 Sjn 2N1086 Gjn 2N1086A Gjn 2N1087 Gjn 2N1090 Gjn 2N1091 Gjn	Sjn	NF, I	7	500	> 20		25	600	40	40	750	175	TO-5	amer	2	KF507	>	=	>	≥	1
2N1085 Sjn 2N1086 Gjn 2N1086A Gjn 2N1087 Gjn 2N1090 Gjn 2N1091 Gjn	Sjn	NF, I	5	10	> 10		25	200	25	25	50	175	TO-5	amer	2	KC508 KF507	>	< >	>	>	İ
2N1085 Sjn 2N1086 Gjn 2N1086A Gjn 2N1087 Gjn 2N1090 Gjn 2N1091 Gjn	e:	NE.	10	500	20—60	0,025*	2=		ا مع ا	50	2 4	150	TO-5	amer '	۾ ا	F. 201				≧	ĺ
2N1086 Gjn 2N1086A Gjn 2N1087 Gjn 2N1090 Gjn 2N1091 Gjn	1	NFv	10	500			25		60		2 A			amer	2	777501				ار	l
2N1086A Gjn 2N1087 Gjn 2N1090 Gjn 2N1091 Gjn	·	NFv	5	500	40—120	0,01*	25	<b>6</b> 2	60	50	2 A	150	TO-5	amer	2	KU601		=	>	≦	1
2N1087 Gjn 2N1090 Gjn 2N1091 Gjn	·	VF, Sp	5	1	40*	8*	25	65	,0	9	20	85	OV5	GE	1	156NU70	>	>	=	=	1
2N1090 Gjn 2N1091 Gjn		VF, Sp	5	1	40*	8*	25	65	9	9	20	85	OV5.	GE	1	156NU70	>	>	=	=	l
N1091 Gjn	Gjn	VF, Sp	5	1	40*	8*	25	65	9	9	20	85	OV5	GE	1	156NU70	>	>	=	==	İ
	Gjn	Sp	0,3	200	35 > 20	7 > 5*	25	120	25	18	400	85	TO-9	RCA	2	-					
NT1000 C:-	Gjn	Sp	0,3	200	55 > 30	13>10*	25	120	25	15	400	85	TO-9	RCA	2						ĺ
N1092   Sjn	Sjn	I	4	200	15—75	1,5 >	25c	2 W	60	60	500	175	TO-5	RCA	2	KF506	=	>	>	=.	1
	<u>.</u>	,,, ,	_		105+	> 0,75*	_	TEO	ایرا	ı	25.		TC -			.			il	İ	١.
N1093 Gjp		VF, Sp	5	1	125*	8*	25	150	30	-)(-	-250	90	TO-5	amer	2				,		
	Gdfp	VFu	6	4 .	50* .	645* .	25	150	30	15	40	90	TO-28	WE	7	GF507	<	<	>	_	
N1095   Sdfn		VF, I	30	20	36* -	3*	25	500	60		40	175	OV5	Rogue	1	KF506	>	>	>	≥	
N1096 Sdfn	Sdfn	VF, I	45	15	35*	3*	25	500	90		30	175	OV5	Bogue	1	KF503	>	>	>	≧	
N1097 Gjp	Gjp	NF ,.	1	20	> 34		25	140		16	100	85	TO-5	GE	2	GC507	-	=		=	
N1098 Gjp.	Gir I	NF	1	20	> 25		25	140		16	100	85	TO-5	GE	2	GC507	=	=	. 1	=-	
N1099 Gjp	-1P.	NFv.	2	5 A	35—70 ·	>0,003*	25c	170 W	80	55 .	15 A	110	TO-36	Mot	36	-				ļ	
N1100 Gjp	1	NFv	2	5 A	2550	> 0,1*	25c	150 W	100	65	15 A	110	TO-36	Mot	36	_					
N1101   Gin	Gjp	1777										1		- 1			1 7		>	=	

# INTEGROVANÉ.....

Ing. Jan Stach

V mnoha oborech elektroniky a především v impulsní technice se často setkáváme s problémem dělení kmitočtu. Obvykle je k dispozici signál s určitým pevným kmitočtem, řízeným např. krystalem, od něhož je třeba odvodit jiný signál, jehož kmitočet je v daném poměru snížen. Takových odvozených nižších kmitočtů může být popřípadě požadováno větší množství. K podobným účelům používáme tzv. děliče (nebo reduktory) kmitočtu. Tato zařízení mohou být velmi dokonalým způsobem řešena s použitím bistabilních klopných obvodů jako základních stavebních dílů. Pomineme-li zastaralá řešení s elektronkami, jsou vhodné bistabilní klopné obvody obvykle sestavováný s diskrétními polovodičovými součástkami, zejména s tranzistory a diodami. Takto řešené děliče kmitočtu jsou poměrně složité a jejich zhotovování je pracné. Pronikavé zjednodušení konstrukcí a usnadnění realizace zařízení uvažovaného oboru přinesly až mikroelektronické součástky, tzv. integrované obvody.

Tyto moderní součástky tvoří samostatné funkční celky elektronických zařízení. Jsou konstruovány jednak pro účely analogové- techniky (zejména různé druhy zesilovačů), jednak pro účely číslicové techniky (zejména různé logické obvody). Pro vytváření děličů kmitočtu jsou vhodné zvláště číslicové integrované obvody. N. p. Tesla Rožnov dodává v současné době ucelenou základní řadu číslicových integrovaných obvodů, která vedle různých logických členů kombinačních (ne zcela správně označovaných také jako hradla) obsahuje i bistabilní klopné obvody. S po-mocí těchto součástek je možno řešit děliče kmitočtu s různými pevnými poměry (popřípadě s proměnným po-měrem) již nesrovnatelně snadněji než dřívějšími diskrétními součástkami. Takové děliče obsahují jen vhodně propojené bistabilní klopné obvody, popřípadě i pomocné kombinační logické členy. Obejdou se bez ostatních druhů aktivních či pasivních součástek.

Zatím uvažované integrované obvody označujeme souborně jako integrované obvody první generace. Nověji se rozvíjejí integrované obvody s větší hustotou integrace, které označujeme jako obvody druhé generace. Tento typ integrovaných obvodů představuje složitější funkční celky, jaké vznikají propojením několika jednodušších integrovaných obvodů. V n. p. Tesla Rožnov byly zatím vyvinuty dva typy číslicových integrovaných obvodů druhé generace. Každý z nich obsahuje čtyři určitým způsobem propojené bistabilní klopné obvody. Oba jsou přímo určeny pro aplikace v děličích kmitočtu, kde mají široké možnosti použití. Dále si ukážeme typické možnosti a příklady takového popisu vlastností výchozího

Obr. 1.a) Bistabilní klopný obvod J-K MH7472 a pravdivostní tabulka, která vyjadřuje činnost jeho synchronních vstupů. Qn značí stav výstupu před příchodem hodinového impulsu; b) pravdivostní tabulka vyjadřující funkci asynchronních vstupů. Platí pro klopný obvod MH7472 a MH7474; c) bistabilní klopný obvod D MH7474 a pravdivostní tabulka jeho činnosti

bistabilního klopného obvodu a z principu jeho využití pro dělení kmitočtu.

# Integrované bistabilní klopné obvody Tesla

Ò obecných vlastnostech stávajících číslicových integrovaných obvodů bylo již referováno v našem odborném tisku a základní-údaje obsahují i informační materiály, publikované výrobcem. Zde se tedy omezíme jen na některé nejdůležitější informace potřebné pro další výklad.

Základní řada číslicových integrovaných obvodů Tesla obsahuje dva typy bistabilních klopných obvodů. Vlastnosti obou typů jsou podstatně rozdílné. Prvý klopný obvod, tj. Tesla MH7472 (dřívější označení MJA111) je typu J-K a dvojčinný. Označení J-K se používá pro takové klopné obvody, u nichž je zpětnou vazbou z výstupu na vstup (zde z výstupu Q na vstup K a z výstupu Q na vstup J) zajištěno, že stabilní stav výstupu nebude za žádných podmínek synchronních vstupů neurčitý. Písmeny J a K se současně ozna-čují synchronní vstupy klopného obvo-du, tj. ty vstupy, jejichž informace ovládá stav obvodu synchronně s hodinovými impulsy. Označení dvojčinný (typ master – slave) se vztahuje ke způsobu řízení klopného obvodu hodinovým impulsem. U dvojčinného klopného obvodu se informace ze synchronních vstupů přenáší s čelem hodinového impulsu do první, řídicí části (část master) klopného obvodu a teprve s týlem téhož hodinového impulsu se přenáší do druhé, řízené části (část slave) a na výstup klopného obvodu. Aby obvod tohoto typu správně pracoval, musí být informáce na synchronních vstupech (J a K) přítomna nejpozději v době příchodu čela hodinového ims podmínkami jeho činnosti. Nejmenší použitelná šířka hodinového impulsu je

a | 0 0 neurčitý stav 0 1 1 0 K hodin 1 0 0 1 1 původní stav J[K]Q a ā 0 0 Qn 0 1  $J = J_1 \cdot J_2 \cdot J_3$ 0 1 0 10 K = K, · K2 · K3 C)

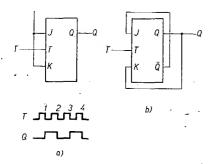
pulsu, v době tohoto impulsu se nesmí měnit a může zaniknout až s týlem hodinového impulsu. Hrany hodinového impulsu musí být co nejstrmější, doba čela a týlu má být kratší než asi 400 ns. Nejkratší použitelná doba trvání hodinového impulsu je 20 ns, opakovací kmitočet těchto impulsů může být až 10 MHz. Stav výstupu klopného obvodu po ukončení hodinového impulsu (v době po ukońceni nodmoveno impulsu (v dobe  $t_{n+1}$ ) závisí na stavu synchronních vstupů J a K před příchodem hodinového impulsu (tj. v době  $t_n$ ) a na stavu výstupu v téže době. Činnost dvojčinného klopného obvodu J-K je popsána pravdivostní tabulkou na obr. la. Je třeba si uvědomit, že vstupy J a K jsou tvořeny součinovými členy se třemi vstupy. Aby měl např. vstup J výsledný stav I, musí být všechny vstupy sekce J, tj. J<sub>1</sub>, J<sub>2</sub>, J<sub>3</sub> ve stavu I. Aby měl vstup J výsledný stav 0 postačí, má-li jeden ze vstupů J<sub>1</sub>, J<sub>2</sub>, J<sub>3</sub> stav 0. Opačné úrovně veličin označujeme vodorovnou čárkou nad symbolem. Má-li např. výstup Q úroveň 1, má výstup Q úroveň 0 a naopak.

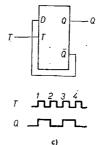
Klopný obvod uvažovaného typu je dále opatřen asynchronními vstupy P a C, jimiž lze ovládat stav výstupu bez ohledu na hodinové impulsy (proto asynchronní). Činnost těchto vstupu probíhá podle pravdivostní tabulky na obr. 1b.

Chceme-li zachovat jednoznačnost funkce klopného obvodu, nesmíme přivést úrovně 0 na oba asynchronní vstupy. V takovém případě jsou úrovně 1 přechodně na výstupu Q i Q a po současném odpojení vstupních úrovní bude stav výstupu neurčitý. Asynchronní vstupy je možno ovládat impul-

sy, jejichž minimální délka je 25 ns. Druhý z bistabilních klopných obvodů Tesla, tj. typ MH7474 (dřívější označení MJB111) je typu D a využívá vzorkovacího principu. Označení D se používá pro takové klopné obvody, které mají jediný synchronní vstup (vstup D), jehož informace se přesouvá s hodinovým impulsem na výstup Q. Klopné obvody se vzorkovacím principem nereagují na statické úrovně hodinového impulsu (jak je tomu např. u typu MH7472, jehož vstupy J a K ovládají vnitřní stav obvodu v době čela a v době trvání hodinového impulsu), jsou však řízeny jen změnou těchto úrovní. V našem případě, tj. u typu MH7474, dochází k přesunu informace ze vstupu D na výstup Q v době trvání čela hodinového impulsu. Má-li hodinový vstup pevnou úroveň (0 nebo 1), zůstává informace na vstupu D a nepresouvá se. (Existují i klopné obvody typu D, které nejsou vzorkovacího typu a kde k přesunu informace dochází v celé době trvání hodinového impulsu).

Aby obvod MH7474 správně pracoval, musí být informace na vstupu D přítomna s určitým předstihem před příchodem čela hodinového impulsu. Tento předstih je nejméně 20 ns. K ukončení informace na vstupu D smí dojít až s určitým přesahem za čelní hranou hodinového impulsu; přesah je minimálně 5 ns. Na strmost čela hodinového impulsu jsou u obvodu MH7474 kladeny ještě větší nároky než v předešlém případě. Doba trvání čela má být asi 100 ns nebo kratší, což souvisí se zmíněným vzorkovacím principem a





Obr. 2. a) Bistabilní klopný obvod J-K jako dělič dvěma. Pro jednoduchost kresleno jen po jednom vstupu J a K; b) praktické zapojení vstupů J a K pro účel podle a); c) bistabilní klopný obvod D jako dělič dvěma

30 ns, opakovací kmitočet hodinových impulsů může být až 15 MHz. Činnost klopného obvodu D je popsána pravdivostní tabulkou na obr. 1c. Klopný obvod MH7474 má i asynchronní vstupy, jejichž činnost je analogická jako u typu MH7472. Obvod MH7474 obsahuje dva klopné obvody D ve společném pouzdře, jejichž asynchronní vstupy jsou spojeny paralelně. Nejkratší použitelná doba impulsu pro ovládání těchto vstupů je v tomto případě 30 ns.

# Použití bistabilních klopných obvodů v děličích kmitočtu

Všimněme si posledního řádku pravdivostní tabulky klopného obvodu J-K na obr. la. Z tohoto řádku vyplývá, že byly-li před příchodem hodinového impulsu vstupy J a K ve stavu 1, změní se s ukončením hodinového impulsu původní stav výstupu na stav opačný. Ponecháme-li vstupy J a K ve stavu l trvale, bude se stav výstupu měnit s každým hodinovým impulsem. To je naznačeno na obr. 2a, kde T označuje časový průběh vstupních hodinových impulsů a Q časový průběh odpovídající signálu na výstupu Q klopného obvodu. Vidíme, že kmitočet výstupního signálu je ve srovnání s kmitočtem signálu vstupního poloviční. Bistabilní klopný obvod J-K v uvedeném zapojení tedy představuje dělič kmitočtu, který dělí dvěma. Zatím uvažované zapojení (obr. 2a) je pro praktické účely možno upravit způsobem podle obr. 2b. Zde jsou vstupy J spojeny s výstupem Q a vstupy K s výstupem Q, čímž se v podstatě zdvojují zpětné vazby uvnitř obvodu a pohodlně se dosahuje téhož účinku, jaký má připojení vstupů J a K na napětí úrovně 1.

Dělič dvěma můžeme získat rovněž použitím klopného obvodu typu D. V tomto případě spojíme jeho výstup Q se vstupem D (obr. 2c). Vstup D má

pak vždy opačnou úroveň než výstup Q; tato úroveň se s čelem hodinového impulsu přesune na výstup Q. Klopné obvody, které pracují výše uvedeným způsobem jako dělič dvěma, se v systematice klopných obvodů označují názvem klopný obvod typu T. Přitom nerozhoduje, byl-li takový obvod získán s použitím klopného obvodu J-K, obvodu D, nebo ještě jiného druhu klopného obvodu. Při dalším zacházení s klopnými obvody T, zejména při realizaci jejich řízení a vzájemných vazeb je ovšem nezbytné přihlížet k specifickým vlastnostem konkrétních obvodů, z nichž byly sestaveny.

Klopné obvody T je možno řadit do kaskád tak, že signál z výstupu jednoho klopného obvodu je dělen dalším klopným obvodem atd. Tím se, podle délky kaskády, získává dělič kmitočtu, který dělí dvěma, čtyřmi, osmi, šestnácti, třicetidvěma atd. Způsoby vázání jednotlivých klopných obvodů v kaskádě se podstatně liší podle toho, používáme-li klopné obvody J-K nebo obvody D. S klopnými obvody J-K se uvažovaný

S klopnými obvody J-K se uvažovaný druh kaskády realizuje tak, že se výstup Q klopného obvodu spojí vždy s hodinovým vstupem následujícího klopného obvodu. Použijeme-li klopné obvody typu D, spojujeme výstup Q. Oba způsoby jsou zřejmé z obr. 3. Naznačené uspořádání představuje nejjednodušší typ asynchronního děliče kmitočtu, jehož dělicí poměr je určen počtem klopných obvodů T v kaskádě. Zapíšeme-li stav výstupů jednotlivých klopných obvodů takové kaskády po každém hodinovém impulsu přivedeném na vstup celé kaskády, shledáme, že kaskáda počítá vstupní impulsy v přirozeném pořadí dvojkových čísel. Přitom signál na výstupu prvního klopného obvodu kaskády odpovídá řádu 2º, výstupů druhého obvodu řádu 2º, výstupů druheního obvodu řádu 2º, výstupů druhého obvodu řádu 2º, výstupů druheního obvodu v řádu 2º, výstupů druheního obvodu řádu 2º, výstupů druheního obvodu v řádu 2º, výstupů druheního obvodu v řádu 2º, výstupů druheního obvodu v řádu 2º, výstupů druheního obvodu v řádu 2º, výstupů druheního obvodu v řádu 2º, výstupů druheního obvodu v řádu 2º, výstupů druheního obvodu v říd

hého obvodu řádu 21, třetího 22 atd. Obsahuje-li kaskáda čtyři klopné obvody (obr. 3), může její výstupní informace nabývat šestnácti různých hodnot včetně nuly.

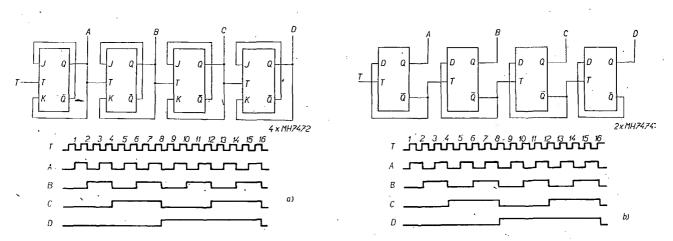
Nejvyšší hodnotý, kterou bude číslo 15 (dvojkově 1 1 1 1), nabude po patnáctém hodinovém impulsu. Po šestnáctém impulsu bude výstupní informace opět nulová (tj. 0 0 0 0) a s dalšími impulsy se bude početní pořadi opakovat. Počet možných stavů takové kaskády (včetně nuly) udává její dělicí poměr a označuje se také jako délka cyklu kaskády. Uvažovaná kaskáda se čtyřmi klopnými obvody má tedy dělicí poměr (či délku cyklu) rovný šestnácti.

cyklu) rovný šestnácti.
Používá-li se takováto kaskáda
(a ostatní podobné obvody) k počítání
vstupních impulsů, označuje se názvem
čítač.

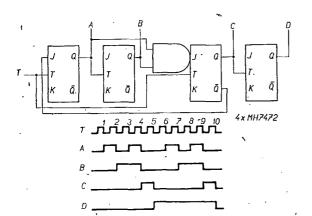
V našem případě jde o dvojkový (binární) čítač o čtyřech bitech, který počítá vpřed, tj. s každým hodinovým impulsem zvětšuje svůj obsah o jednotku a po dosažení svého plného početního pořadí se samočinně vrací k nule. Takové čítače je možno navrhovat v mnoha variantách. Tak např. prostou záměnou použitých výstupů Q za Q v obr. 3a, nebo záměnou použitých výstupů Q za Q v obr. 3b získáme čítače vzad, které (vycházíme-li z nuly) po prvém hodinovém impulsu nabudou svého plného početního pořadí a pak s každým dalším impulsem snižují svůj obsah o jednotku.

Jiným druhem úpravy může být změna početního pořadí nebo omezení počtu možných stavů. Pro takové účely již většinou nelze na všech místech kaskády používat klopné obvody T, nezbytné jsou jiné klopné obvody s pomocnými kombinačními logickými členy. Hodí se především klopné obvody J–K Tesla MH7472, které jsou opatřeny součinovými členy na vstupech a mohou tedy plnit současně i kombinační funkci.

Princip řešení čítačů s jiným početním pořadím (rozličné kódy) a s různým počtem stavů spočívá v tom, že se vstupy jednoho nebo více klopných obvodů kaskády neřídí jen výstupem předchozího obvodu, ale prostřednictvím kombinačního logického členu (nebo členů) i výstupy některých ostatních obvodů kaskády. Jako příklad takového uspořádání je na obr. 4 uveden čítač, jehožvýstup může nabýt jen deseti různých stavů a který počítá v kódu BCD1245. Jak je patrné z časového průběhu, sleduje tento obvod pořadí dvojkových čísel do čísla 4. Před pátým hodinovým mpulsem je však na vstupu J obvodu A úroveň 0 od obvodu C a obvod A tedy



Obr. 3. a) Asynchronní dělič kmitočtu s klopnými obvody J-K a časový diagram jeho činnosti; b) asynchronní dělič kmitočtu s klopnýmii obvody D a časový diagram jeho činnosti



Obr. 4. Asynchronní čítač vpřed pro kód BCD 1245 a časový průběh jeho činnosti

setrvá po pátém impulsu v nule. V době od příchodu šestého impulsu do ukončení devátého hodinového impulsu je na vstupu J obvodu A opět úroveň 1; obvod tedy mění svůj stav pravidelně. Obvod B dělí kmitočet výstupního signálu obvodu A a sleduje tedy i přechodnou nepravidelnost jeho činnosti. Obvod C je řízen z výstupů obvodu A a B. Před pátým impulsem má na svém vstupu J úroveň 0 a s ukončením impulsu proto přejde do stavu 0. Před příchodem devátého impulsu má na vstupu J úroveň 1 a s ukončením tohoto impulsu opět přejde ke stavu 1. Obvod D je řízen jen výstupem obvodu C a změní svůj stav jen po ukončení pátého hodinového impulsu a na konci cyklu.

Stejný princip je možno použít k řešení obvodů, které pracují v přirozeném pořadí dvojkových čísel, které mají však neúplný počet stavů. Označují se jako dvojkové čítače se zkráceným cyklem, nebo čítače modulo n. Příkladem je čítač na obr. 5, který má deset možných stavů výstupů. Obvod A tohoto čítače je typu T a pracuje pravidelně. Podobně pracuje obvod B, jehož vstupy J a K jsou na úrovni 1 udržovány výstupem Q obvodu D do ukončení osmého hodinového impulsu. Poté zůstává obvod B ve stavu 0. Obvod C je rovněž typu T a je řízen výstupem obvodu B. Obvod D je řízen výstupem obvodu B. Obvod D je řízen výstupy všech předchozích obvodů a změní svůj stav s ukončením osmého hodinového impulsu, před jehož příchodem byly výstupy všech ostatních obvodů na úrovni 1. Dvojkovými čísly 0 až 9, s nimiž tento čítač pracuje, se často kódují desítková čísla. Kód se označuje jako BCD 1248 a patří mezi nejpoužívanější.

nejpouzívanejsi.

Jak je z předchozího patrné, může být každý čítač použit současně k dělení kmitočtu. To platí ovšem i tehdy, počítá-li v jiném pořadí, než je přirozené pořadí dvojkových čísel. V praxi se však s ohledem na jednoduchost pracuje nejčastěji s dvojkovými čítači, tj. kmitočet se dělí ve dvojkovém kódu. Přitom však mohou být žádány nejrůznější dělicí poměry, takže vhodná metodika návrhu děliče s danou délkou cyklu je aktuálním problémem. Pro malé dělicí poměry je možno použít již výše zmíněný princip. Vhodné kombinační sítě pro řízení vstupů klopných obvodů můžeme navrhovat buď jen na základě dobré znalosti funkce výchozích součástek, nebo i matematickými metodami. Jiné, z praktického hlediska jednodušší a výhodnější principy, využívají činnosti asynchronních vstupů klopných obvodů. S pomocí těchto vstupů je možné upravovat délku cyklu a tedy dělicí poměr dvojkových (a rovněž jiných) čítačů téměř univerzálně: Jak již bylo uvedeno,

mají uvažované klopné obvody dva asynchronní vstupy, tj. vstup P (tzv. nastavení) a vstup C (tzv. nulování): Pro úpravu délky cyklu můžeme využít obou těchto vstupů a tedy dvou alternativních metod, z nichž každá má své specifické vlastnosti.

V obou případech se vychází z prosté kaskády klopných obvodů, což je zvláště výhodné, poněvadž umožňuje použití jak klopných obvodů J-K, tak i klopných obvodů D. Ukážeme si postup řešení

# A. Úprava délky cyklu s použitím vstupu "nastavení" (vstup P)

Při návrhu můžeme postupovat podle následujících kroků:

1. Pro požadovaný dělicí poměr, tj. délku cyklu děliče označenou  $\mathcal{N}$ , stanovíme potřebný počet klopných obvodů, který označíme n. Tento počet je roven exponentu té mocniny dvou, která je rovna číslu  $\mathcal{N}$ , nebo která je nejblíže vyšší. Např. uvažujeme-li  $\mathcal{N}=12$ , je nejblíže vyšší mocnina dvou  $2^4=16$ , takže n=4.

2. Stanovíme číslo N-1 a vyjádříme jc ve dvojkové číselné soustavě. V našem příkladu je N-1=12-1=11, což je ve dvojkové číselné soustavě  $1 \ 0 \ 1 \ 1$  (nejvyšší řád na místě nejdále vlevo).

Pří převodu desítkových čísel na čísla dvojková postupujeme tak, že od převáděného čísla odečteme největší mocninu dvou, která je menší nebo rovna převáděnému číslu. Se zbytkem postupujeme obdobně tak dlouho, až je zbytek roven nule. Např. máme-li převést číslo 48, postupujeme takto:  $48 - 2^4 = 48 - 32 = 16$ ,  $16 - 2^3 = 16 - 16 = 0$ .

Převáděné číslo je rovno součtu takto získaných mocnin dvou, v našem případě.  $48 = 2^4 + 2^3 = 32 + 16$ .

Odpovídající dvojkové číslo nyní získáme tak, že na místa příslušná řádům, daným exponenty stanovených mocnin dvou, napíšeme jednotky. Místa příslušná ostatním řádům pak doplníme nulami. Ve dvojkové soustavě přísluší místo nejvíce vpravo řádu 2º, druhé místo zprava řádu 2¹, třetí místo 2², čtvrté řádu 2³, páté řádu 2⁴ atd. Pro náš případ tedy zapíšeme: 1 1 0 0 0, což je dvojkový ekvivalent čísla 48.

3. Počet n klopných obvodů zapojíme jako klopné obvody typu T a zařadíme je do prosté kaskády. Používáme-li klopné obvody J-K, sestavíme kaskádu podle obr. 3a. Používáme-li klopné obvody D, sestavíme kaskádu podle obr. 3b, do série s hodinovým vstupem prvního klopného obvodu však zařadíme invertor (realizovaný např. logickým členem NAND se spojenými vstupy), přes nějž přivádíme vstupní signál (viz příklad na obr. 6b).

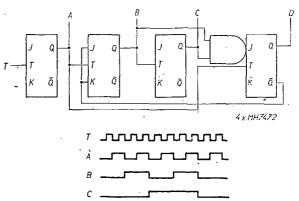
4. Jednotlivým klopným obvodům kaskády nyní přiřadíme odpovídající bity dvojkového čísla  $\mathcal{N}-1$ . Přitom klopnému obvodu, jehož vstup je vstupem celé kaskády, přísluší bit' dvojkového čísla o nejnižším řádu, druhému klopnému obvodu bit o nejblíže vyšším řádu atd. Pro náš případ  $\mathcal{N}-1=11$  tedy bude prvému klopnému obvodu přiřazen bit 1, druhému 1, třetímu 0, čtvrtému 1.

5. Výstupy všech klopných obvodů kaskády, jimž byly podle 4 přiřazeny jednotky, přivedeme na vstupy pomocného logického členu NAND. Na další vstup tohoto logického členu přivedeme i signál (vstupní hodinové impulsy) ze vstupu celého děliče.

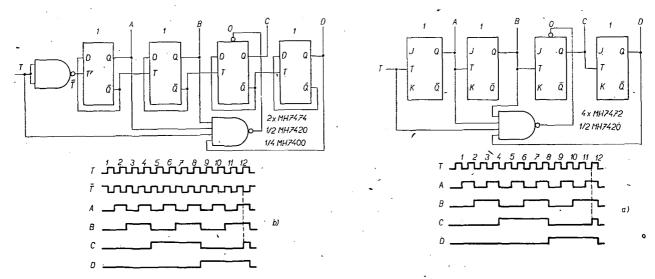
Jsou-li použity klopné obvody J-K, uvažujeme výstupy Q, použijí-li se obvody D, uvažujeme rovněž výstupy Q.

6. Výstup logického členu NAND podle 5 vedeme nyní na vstupy "nastavení" (tj. vstupy P) všech klopných obvodů kaskády, jimž ve dvojkovém přiřazení podle 4 příslušejí nuly. V našem případě to bude pouze třetí klopný obvod.

Timto postupem je vytvořen žádaný dělič kmitočtu. Jeho činnost probíhá pravidelně (postupné dělení dvěma) do ukončení vstupního impulsu, který odpovídá stavu N-1. S příchodem čela dalšího vstupního impulsu, tj. impulsu, který zahajuje stav N, se na všechny vstupy pomocného logického členu NAND dostane úroveň 1 a výstup tohoto členu tedy přejde do stavu 0. Ty obvody, na které je výstup členu NAND připojen se nyní přechodně převedou do stavu 1. V době trvání uvažovaného vstupního impulsu jsou tedy výstupy všech klopných obvodů děliče na úrovni 1. S týlem téhož impulsu pak všechny klopné obvody změní svůj stav, dělič se vynuluje a s dalšími vstupními impulsy opakuje svůj početní cyklus. Popisovaná



Obr. 5. Asynchronní čítač vpřed pro kód BCD 1248 a časový průběh jeho činnosti



Obr. 6. a) Asynchronní dělič dvanácti s klopnými obvody J-K a s využitím vstupu P. Přechodně nesprávný údaj je na výstupu C; b) asynchronní dělič dvanácti s klopnými obvody D s využitím téhož principu. Význam invertoru na vstupu je patrný z časového diagramu

činnost je patrná také z časových diagramů na obr. 6, který ukazuje řešení výše uvedeného příkladu (dělič pro  $\mathcal{N}=12$ ). Ie uvedena varianta s klopnými obvody J-K (obr. 6a) a rovněž varianta využívající klopných obvodů D (obr. 6b). Jak vající ktopných obvodu D (obř. ob). Jak vyplývá z použitého principu, objevuje se na konci cyklu děliče přechodně ne-správný výstupní údaj. Tato okolnost se může rušivě uplatňovat především tehdy, používáme-li obvod jako čítač. Při prostém dělení kmitočtu většinou není na závadu.

Je-li dělicí poměr děliče takový, že je nutno výstupem pomocného logického členu řídit prvý klopný obvod kaskády obvodů J-K, může dojít k hazardním stavům, působeným zpožďovacím účinkem pomocného logického členu. To lze kompenzovat zařazením přídavného zpoždění do hodinového vstupu prvního klopného obvodu kaskády. Vhodný zpožďovací člen je možno realizovat např. dvěma invertory sestavenými z logických členů NAND (obr. 7).

# B. Úprava délky cyklu s použitím vstupu "nulování" (vstup C)

Při této metodě se využívá rovněž pomocného kombinačního členu, řídí se jím však vstupy C všech klopných obvo-dů kaskády. Při návrhu potřebného dě-liče můžeme postupovat takto:

1. Pro požadovaný dělicí poměr N určíme potřebný počet klopných obvo-

2x MH7472 3/4 MH7400

Obr. 7. Asynchronní dělič třemi s vyloučením hazardního stavu přídavným zpožděním. Zpožďovací člen je tvořen dvěma invertory v sérii

dů. Způsob je shodný jako podle A.1. 2. Dělicí poměr N vyjádříme ve dvoj-kové číselné soustavě.

Převod je podle 1.2.
3. Počet n klopných obvodů zapojíme jako klopné obvody typu T a zařadíme je do prosté kaskády. Zapojení kaskády je podle obr. 3a, 3b (invertor podle A.3. se nepoužije).

4. Jednotlivým klopným obvodům kaskády přiřadíme odpovídající bity dvojkového čísla N. Způsob přiřazení je podle A.4.

5. Výstupy všech klopných obvodů kaskády, jimž byly podle 4 přiřazeny jednotky, přivedeme na vstup pomoc-ného logického členu NAND. Uvažo-

vané výstupy jsou podle A.5.
6. Výstup logického členu NAND podle 5 vedeme na vstupy "nulování" (tj. vstupy C) všech klopných obvodů

kaskády.

Příklad děliče kmitočtu řešeného ukázaným postupem je uveden na obr. 8. Je to obvod s délkou cyklu N = 10, dvojkově 1010. Pomocným logickým členem je detekován stav výstupů druhého a čtvrtého klopného obvodu. Jakmile tyto výstupy dosáhnou úrovně l, přejde výstup pomocného logického členu do úrovně 0 a celý obvod se vynuluje. S dalšími vstupními impulsy pak obvod opakuje svůj početní cyklus.

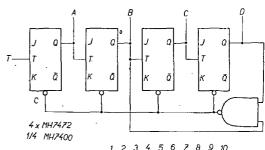
Uvedený způsob úpravy délky cyklu je opět velmi jednoduchý a obecně použitelný. Je však třeba brát v úvahu přechodový jev, který vyplývá opět z použitého principu činnosti. Tento

asynchronní vstupy. Za určitých podmínek zatížení výstupů a vlivů okolí se v uvažovaném jednoduchém uspořádání mohou projevovat též vážnější obtíže, jáko chyby časování či nejednoznačnost chodu. Pro vyšší nároky je tedy třeba obvod upravit. Úprava v souvislosti s aplikací integrovaných obvodů s vyšší hustotou integrace je popsána dále.

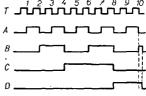
Metody popsané pod A a B je možno použít analogicky pro obvody, které pracují v jiném než přirozeném pořadí dvojkových čísel. Ještě je třeba podotknout, že metodou detekce stavu jednotlivých klopných obvodů čítače děliče kmitočtu kombinačním logickým členem - je možno dosáhnout zastavení činnosti obvodu po dosažení určitého stavu. Výstupem logického členu se v tom případě ovládají vstupy J a K prvního klopného obvodu kaskády. Je-li výstup logického členu na úrovni 0, nemůže první klopný obvod ( a tedy ani obvody následující) měnit svůj stav, takže celý obvod podrží svůj obsah a nereaguje na vstupní impulsy. Činnost se obnoví až vynulováním obvodu asynchronními vstupy. Čítače - děliče kmitočtu je možno dále řídit informací získanou na základě srovnání obsahu obvodu s obsahem jiného obvodu, např. paměti, realizované posuvným registrem. Takto je možno realizovat čítače s volitelným cyklem a děliče s proměnným dělicím poměrem.

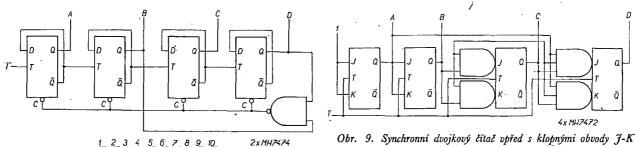
Obvody až dosud uvažované byly vesměs asynchronního typu. U tohoto typu se stav určitého klopného obvodu

Obr. 8. a) Asynchron-ní dělič deseti s klopnými obvody J-K a s využitím vstupů C. Přechodový jev je patrný na výstupu B



jev je patrný z časového průběhu výstupu klopného obvodu B. Aby se celý obvod vynuloval, musí totiž výstup B nejprve nabýt úrovně I (viz obr. 8). Tato úroveň trvá po dobu, po níž se signál šíří kombinačním logickým členem a v níž klopné obvody reagují na své





Obr. 8. b) Asynchronní dělič deseti s klopnými obvody D a s využitím vstupů C

1/4 MH7400

v kaskádě mění až tehdy, došlo-li ke změně stavu všech předchozích klopných obvodů kaskády. Např. v obr. 3 se stav obvodu C mění až po změně stavu obvodů A a B.

Vedle asynchronních typů obvodů se často používají synchronní obvody. U těch jsou hodinové vstupy všech klopných obvodů spojeny paralelně a všechny žádoucí změny stavu klop-

ných obvodů se dějí současně – synchronně. Informace pro změnu stavu určitého klopného obvodu kaskády tu tedy neprochází všemi předcházejícími klopnými obvody kaskády, ale dostává se na každý klopný obvod přímo. Tím se zkracují doby zpoždění průchodu signálu, takže synchronním uspořádáním se dosahuje vyšších pracovních rychlostí. Na druhé straně vyžadují

synchronní obvody většího množství pomocných kombinačních logických členů a jsou složitější.

Příklad obvodu synchronního typu je na obr. 9. Je to dvojkový čítač, jehož výsledná činnost je stejná jako u asynchronního obvodu na obr. 3a. Princip řešení synchronních obvodů je v podstatě shodný jako u složitějších obvodů asynchronních, kde se využívá kombinační sítě pro řízení vstupů klopných obvodů. Pro jejich návrhy se nejčastěji používají matematické metody, zejména technika mapování (tzv. Karnaughovy a jiné mapy). Synchronní obvody jsou specifickou problematikou, kterou se zde dále zabývat nebudeme.

(Pokračování)

# HLÍDAC O INDIKACÍ

### Michal Eben

Zařízení slouží k hlídání zásuvek, skříní, aktovek, kufrů atd. Při dopadu světla na fotoodpor začne přístroj vydávat dobře slyšitelný zvuk.

# Technická data

Napájení: S Spotřeba:

Rozměry:

9 V – baterie 51D. ve tmě max. 20  $\mu$ A, na světle 10 mA. 94 × 57 × 43 mm.

# Popis činnosti

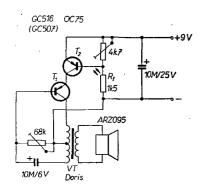
Schéma zařízení je na obr. 1. Fotoodpor  $R_l$  při dopadu světla zmenší svůj odpor, takže na bázi tranzistoru OC75 bude záporné předpětí, tranzistoru GC516 ke kladnému pólu zdroje. Tranzistor GC516 spolu s výstupním transformátorem, odporovým trimrem 68 k $\Omega$  a kondenzátorem 10  $\mu$ F tvoří rázový (blokovací) oscilátor, napájející reproduktor. Při otevření tranzistoru OC75 se oscilátor rozkmitá. Po zatemnění fotoodporu  $R_l$  se OC75 uzavře, takže od-

pojí oscilátor od napájecího napětí. Trimrem 4,7 k $\Omega$  nastavujeme "rovnováhu" děliče a tím optimální citlivost, trimrem 68 k $\Omega$  naladíme kmitočet oscilátoru tak, aby odběr ze zdroje nepřekročil 10 mA. Při vyšších kmitočtech se odběr zvětšuje a oscilátor někdy nechce kmitat.

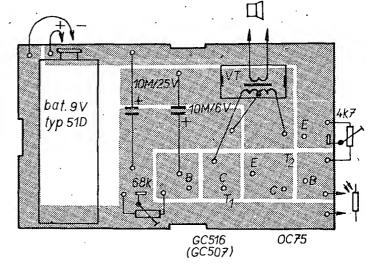
# Součástky a mechanická konstrukce

Součástky jsou běžné – elektrolytické kondenzátory se středovými vývody, od-

porové trimry s drátovými vývody, fotoodporj e typu WK 650 05, 1,5 k $\Omega$ , reproduktor má průměr 50 mm a impedanci kmitací cívky 25  $\Omega$  (ARZ095), výstupní transformátor je z přijímače Doris. Všechny součástky kromě reproduktorů a fotoodporu jsou umístěny na dolní destičce s plošnými spoji (obr. 2, 4). Horní destička (obr. 3) je k dolní připevněna třemi pásky z cuprextitu o rozměrech  $30 \times 10$  mm (obr. 4, 5). Pásky jsou připájeny do vypilovaných osazení v obou destičkách. Pásek, který je vodivě spojen se záporným pólem baterie, musí mít měděnou fólii přerušenu. Reproduktor je těsně zasunut do otvoru

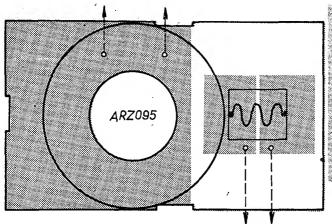


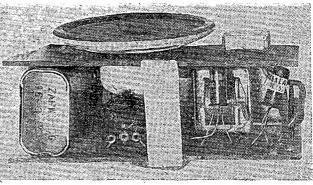
Obr. 1. Schéma zapojení přístroje



Obr. 2. Obrazec plošných spojů dolní destičky (Smaragd E91)







Obr. 4. Sestava horní a dolní destičky

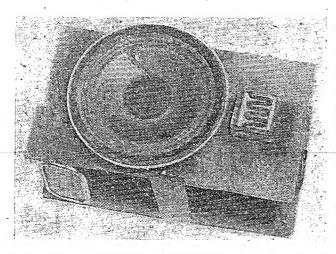
Obr. 3. Obrazec plošných spojů horní destičky (Smaragd E92)

v horní destičce, přívody ke kmitací cívce jsou protaženy dvěma děrami vedle reproduktoru. Fotoodpor je připájen vedle reproduktoru za přívody (obr. 4, 5)

Celý přístroj je volně vložen do krabičky na diapozitivy, jejíž dolní část je

snížena o l cm. Do průhledného víčka jsou nad reproduktorem vyvrtány otvorv.

Přístroj (obr. 6) vkládáme do zásuvky, skříně, aktovky nebo kufru tak, aby při jejich otevření dopadalo nafotoodpor dostatečné množství světla a při uzavření byl přístroj ve tmě. (Nedopadá-li na fotoodpor dostatek světla, takže oscilátor ještě nekmitá, zvětší se odběr až na 50 mA.) Přístroj nemá spínač; do pohotovostního stavu se uvádí vložením baterie, takže vypnutí je možné vyjmutím baterie nebo uzavřením hlídaného objektu.



Obr. 5. Sestavený přístroj bez pouzdra



Obr. 6. Vzhled hotového přístroje

Novou řadu velmi výkonných tranzistorů pro pásmo UKV, které sdružují techniku hybridních obvodů, speciálně zapouzdřených (ke snížení reaktační části vstupní impedance přibližně na nulu), uvádí pod označením JO2001 firma TRW Semiconductors. Prvky mají extrémně vysoký mezní kmitočet a spolehlivé vlastnosti jak v jednoduchých, tak pólovaných obvodech. Mimořádně malé vstupní Q dovoluje velkou šířku pásma při pevně naladěných obvodech. Přístroj se tak obejde bez drahých individuálních dolaďovacích prvků, je jednodušší a výrobně levnější. Tranzistor JO2001 má výstupní výkon min. 40 W a zisk 5 dB v pásmu 225 až 400 MHz při napájení z baterie 24 V. Účinnost má větší než 50 %. Pro větší výkony lze paralelně spojovat dva neb více tranzistorů.

Podle podkladů TRW

Nový barevný typ televizoru, jímž lze přijímat pořady vysílané podle systému PAL i SECAM, vyvinula japonská firma Sony. Místo obrazovky se třemi elektrodovými systémy se v přijímači používá projektor, který současně emituje tři elektronové svazky. Místo obvyklé. děrované masky je v obrazovce roštové síto. Podle údajů výrobce má mít obrazovka ostřejší a jasnější obraz. Tyto televizní přijímače s úhlopříčkou 31 cm jsou prý již v provozu ve Francii. Protože přijímač nepoužívá technologie systému PAL, bude jej moci firma Sony prodávat v celé západní Evropě bez hospodářských omezení a licenčních poplatků nositeli licence, firmě AEG-Telefunken. V tisku se již objevilo několik podobných informací o nových systémech barevných přijímačů, žádný se však v praxi neosvědčil.

Podle HIZ 10/1971

# Potíže francouzské elektroniky

To, že celý západoevropský trh spotřební (i průmyslové) elektroniky ovládá několik gigantických firem, je všeobecně známé. Známé je i to, že např. francouzské firmy se dlouho bránily expanzi ciziho kapitálu; Francie si značným nákladem zavedla vlastní televizní soustavu SECAM a navíc pro tuto soustavu vyvíjela i vlastní obrazovku, tzv. mřížkovou.

Přes značnou státní i soukromou podporu však v nedávné době musel jeden z největších francouzských výrobců televizorů a rozhlasových přijímačů, firma Schneider-Radio-Telévision, jednat s mezinárodní skupinou Philips o převzetí – firma Philips bude tedy vlastnit převážnou většinu akcií této firmy a samozřejmě i zisky poplynou z Francie do zahraničí.

Stejně nedobře pro Francii dopadla i výroba mřižkové obrazovky. Obrazovka, která měla konkurovat americké obrazovec typu shadow-mask se ukázala jako technicky vadná a ačkoli bylo na její vývoj věnováno téměř 100 miliónů franků, nepodařilo se dosud rozjet rentabilní sériovou výrobu. A důsledek? Největší francouzská skupina elektro, Thomson-Brandt musela nyní uzavřít smlouvu o spolupráci s americkou skupinou RCA a tak vznikla nová firma – Videocolor. V nové továrně této firmy v Romilly, postavené nákladem 150 miliónů franků, se již začíná obrazovka shadow-mask vyrábět.

Stín ciziny na francouzských trzích není však pouze nou hrdosti na francouzskou techniku znamená především to, že nyní bude mít z předpokládané televizní expanze a konjunktury (především u barevných televizních přijimačů, jejichž počet se má z nynějších 0,5 mil. zvětšit během čty let asi na 3,5 mil.) největší zisky nikoli francouzský, ale zahraniční průmysl.

Neohrozí tyto skutečností další vývoj soustavy SECAM ve Francii?

428 amatérské 11 10 11

-chá-

# SKOLA amaterského vysilání

H' Detektor SSB je napájen ze zdroje, popsaného v předcházející části (obr. 17) a je postaven na destičce s plošnými spoji (obr. 20). Po kontrole správnosti zapojení upevníme destičku na vnitřní boční stěnů šasi co nejblíže k poslednímu mezifrekvenčnímu transformátoru. Propojime:

bod A (mf signál) se sekundárním vinutím posledního mezifrekvenčního

transformátoru;

do zadní stěny šasi upevníme přepínač  $S_1$  a propojíme bod B (výstup detektoru SSB) na první část přepínače

(část S<sub>1b</sub>); přepínací kontakt přepínače propojíme stíněným kabelem na poten-ciometr řízení hlasitosti (na místo, z něhož jsme odpojili původní spoj od detektoru AM);

nízkofrekvenční výstup původního detektoru AM (bod C), odpojený od potenciometru řízení hlasitosti, připojíme do druhé polohy první části

přepínače (část  $S_{1b}$ ); bod D připojíme na přepínací kontakt

druhé části přepínače (část  $S_{1a}$ ); bod E (kladný pól zdroje) připojíme na druhou část přepínače na polohu shodnou s polohou první části, v níž je propojen výstup detektoru SSB s potenciometrem řízení hlasitosti.

Oživení a nastavení oscilátoru bylo popsáno v předcházející části. Nasta-vení detektoru je velmi snadné; najdeme na pásmu telegrafní nebo SSB stanici a potenciometrem  $R_{12}$  nastavíme maximální výstupní signál.

SSB detektor zlepší citlivost přijímače, umožní příjem nejen SSB, ale i telegrafie a při příjmu SSB zajistí věrnost reprodukce v širokých dynamických mezích.

# Jak zvětšit selektivitu rozhlasového přijímače?

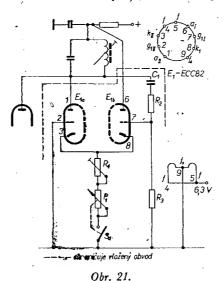
Z dosavadních lekcí víme, že pro každý druh provozu existuje optimální šířka pásma a že tyto optimální šířky se od sebe liší. Optimální šířka pásma pro telegrafii je až dvacetkrát užší než pro příjem rozhlasu. Z toho vyplývá, že rozhlasový přijímač nedokáže uspoko-jivě rozlišit jednotlivé telegrafní stanice na silně obsazeném nebo rušeném pás-

Selektivitu již hotového přijímače můžeme zlepšit druhým směšováním, vestavěním obvodů se soustředěnou

selektivitou nebo použitím násobiče Q. Z těchto prostředků je nejlevnější a nej-jednodušší násobič Q.

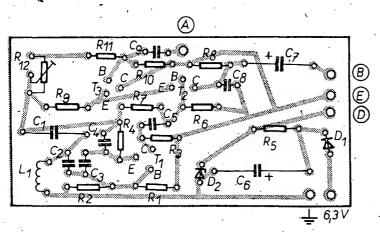
Symbolem Q označujeme kvalitu obvodu (činitel jakosti) jako souhrn vlastností, ovlivňujících selektivitu obvodu (čím větší kvalita obvodu, tím lepší selektivita). Násobič Q je zapojen jako oscilátor; na rozdíl od oscilátoru pracuje s podkritickou vazbou, tj. vazbou, při níž aktivní prvek obvodu (elektronka, tranzistor) nestačí vykompenzovat ztráty laděného obvodu. Částeč-nou kompenzací ztrát se však zlepší kvalita (a tím selektivita) obvodu. Plynulým řízením velikosti zpětné vazby je možné plynule řídit šířku přijímaného pásma, jak bylo ukázáno u audionu.

Z řady používaných zapojení je pro začátečníka nejvhodnější zapojení podle obr. 21, a to zvláště proto, že násobič Q



Tab. II. Rozpiska součástek násobiče Q (obr. 5)

Cı	500 pF/250 V, slida	R <sub>1</sub>	0,1 MΩ, trimr 0,5 W
E1	ECC82	R.	0,1 MΩ, 0,25 W
P <sub>1</sub>	10 kΩ/N se spinačem	R,	51 kΩ, 0,25 W



nevyžaduje další laděný obvod. Zapo-jení je použitelné pro běžné mezi-frekvenční kmitočty. Laděným obvodem násobiče Q je primární část prvního mezifrekvenčního obvodu, tj. obvodu, který je zapojen mezi anodou směšovače a kladným pólem zdroje. Aktivním prvkem násobiče Q je dvojitá trioda, zapojená jako tzv. dvoubodový oscilátor. Stupeň zpětné vazby se řídí společným katodovým odporem. Spínačem  $S_1$ , sdruženým s potenciometrem  $P_1$ , se násobič Q vyřazuje z činnosti.

Násobič Q umístíme buďto do otvoru v šasi, kam upevníme objímku elektronky, nebo objímku připevníme na plechový úhelník. Tento úhelník pak uchytíme na šasi co nejblíže ke směšovači.

Potenciometr  $P_1$  umístime tak, aby byl snadno ovladatelný a aby byl blízko elektronky násobiče Q. Běžec (tj. střední vývod) propojíme s levým vývodem potenciometru (v pohledu od ovládacího knoflíku). Nastavitelný odpor R<sub>1</sub> upevníme do zadní stěny šaj tak, aby se dal ovládat zvenku. Montáž musí být stabilní a pečlivá, jinak ohrozíme stabilitu přijímače.

Po připojení napětí (žhavicího i ano-dového) a po kontrole správnosti zapojení obvod oživíme. Zapneme přijímač s připojenou anténou, naladíme rozhlasovou stanici, zapneme spínač  $S_1$  a běžec potenciometru natočíme do pravé krajní polohy, tj. na nejmenší odpor. Nastavitelný odpor nastavíme na maximální selektívitu, tj. do bodu, kdy násobič Q přestane kmitat. Kmitání se projeví tak, že v přijímači silně "lupne" a přijímač. se zahltí, tj. buď zcela zmizí přijímaná stanice, nebo příjem velmi zeslábne. Zvětšováním odporu potenciometru  $P_1$ (otáčením doleva) se zvětšuje šířka

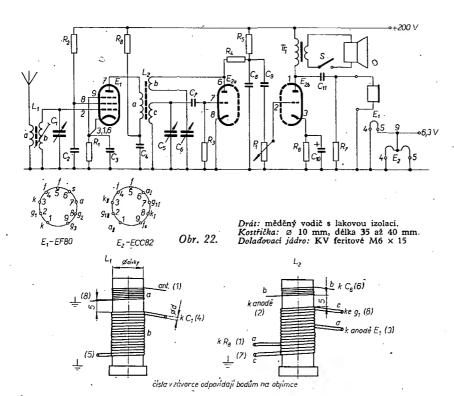
Správnou funkci násobiče, Q zjistíme velmi snadno: naladěný rozhlasový program se při zlepšování selektivity stává stále více nesrozumitelným, až při maximální selektivitě má zvonivý cha-

Připojením násobiče Q vzroste celková kapacita laděného obvodu. Proto je třeba po nastavení násobiče Q obvod doladit. Nejdříve vypneme násobič Q a opatrně zmenšíme indukčnost pri-mární cívky prvního mf transformátoru tak, aby byla přijímaná stanice co nejsilnější (posuzujeme podle výchylky "magického oka" nebo-podle sluchu – sluchem nastavujeme při slabší stanici, kdy ještě nepůsobí automatické řízení citlivosti přijímače). Po tomto nastavení zapneme záznějový oscilátor, násobič Q nastavíme na největší selektivitu a laděný obvod oscilátoru naladíme tak, aby výška zázněje šumu (projevující se jako syčení) byla 600 až 800 Hz, tj. jako výška tónu časového signálu v rozhlasovém vysílání.

Při výhledávání amatérských stanic budeme používat co největší šířku pás-ma. Při nalezení zajímavé stanice zúžíme pásmo tak, aby přijímaná stanice byla co nejméně rušena a nejlépe čitelná. Ladění přijímače s maximální selektivitou je obtížné, prohledávání pásma je zdlouhavé a slabé signály se

snadno přejdou.

Násobič Q, nastavený na maximální selektivitu, zužuje pásmo až na desítky Hz, takže rychlejší telegrafní signály i opakující se poruchy mají zvonivý



charakter (obvod vlivem vysokého Q dlouho doznívá) a i tím se ztěžuje příjem.

### Jak si postavíme jednoduchý přijímač pro přijem radioamatérských stanic?

V dosavadních navodech byla popsána stavba různých doplňků, umožňujících nebo zlepšujících poslech radioamatérských stanic na rozhlasovém přijímači. Ne každému mladému zájemci je však dovoleno laborovat v rodinném přijímači, popřípadě poslouchat amatéry tehdy, když se ostatní členové rodiny zajímají o jiný program. Těmto zájemcům je určen přijímač popsaný v další části.

Zapojení je převzato z Radio Communications Handbook a je upraveno na součástky u nás dostupné. Bylo vybráno pro jednoduchost, malé náklady a vhodnost pro začátečníky.

Přijímač je určen pro pásma 160 m a 80 m; tato pásma jsou pro začátečníky nejvhodnější a začátečníci – koncesionáři mají také tato pásma vyhrazena pro získání prvních zkušeností. Není však obtižné přijímač překonstruovat i na další pásma.

Jak je patrno ze schématu na obr. 22, jde o přímozesilující přijímač se dvěma laděnými obvody. První elektronka (EF80) je zapojena jako vysokofrekvenční zesilovač, první triodový systém ECC82 pracuje jako zpětnovazební detektor a druhý triodový systém jako nízkofrekvenční zesilovač.

Vysokofrekvenční signál se přivádí z antény na vazební vinutí vstupního obvodu. Vstupní obvod se ladí do rezonance (tj. na maximální hlasitost přijímaného signálu) kondenzátorem C1. Z obvodu se přivádí signál na řídicí mřížku vysokofrekvenčního zesilovače. Tento zesilovač pracuje s automatickým předpětím, získaným průtokem katodového proudu odporem R1. Stínicí mřížka je napájena přes odpor R2 a její napětí je filtrováno kondenzátorem C2. Anoda je indukčně vázána na laděný obvod, který tvoří cívka L2 a kondenzátor C5; obvod ladíme do rezonance s přijímaným signálem. Přijímaný signál

se přivádí přes kondenzátor  $C_7$  na řídicí mřížku triody, zapojené jako mřížkový zpětnovazební detektor (viz vysvětlení činnosti zpětnovazebního audionu).

Nízkofrekvenční signál se přivádí přes kondenzátor  $C_9$  na potenciometr  $P_1$ , jímž řídíme hlasitost přijímaných signálů. Z běžce potenciometru  $P_1$  se signál přivádí na řídicí mřížku nízko-

Tab. III. Rozpiska součástek jednoduchého přijimače

		mace		
`.	$C_1$	350 pF, vzduch. otoč.	E <sub>2</sub>	ECC82
	C <sub>1</sub>	10 nF/250 V, svitek	P <sub>1</sub>	1 MΩ/G
ľ	C <sub>3</sub>	10 nF, svitek	R <sub>1</sub>	200 Ω, 0,25 W
	C <sub>1</sub>	50 nF/250 V, svitek	R <sub>2</sub>	3,1 kΩ,0,25 W
	$C_{\mathbf{s}}$	350 pF, vzduch., otočný	R <sub>s</sub>	2 MΩ, 0,25 W
	C.	150 pF, vzduch., otočný	$R_4$	10 kΩ, 0,25 W
	С,	330 pF, slida	R.	51 kΩ, 0,25 W
	C <sub>a</sub>	1 000 pF/250 V, ker.	$R_{4}$	800 Ω, 0,25 W
	C,	50 nF/250 V, svitek	R,	0,1 MΩ,0,25 W
	Cie	25 μF/12 V, elektrolyt.	R <sub>0</sub>	1 kΩ, 0,5 ₩
	C11	50 nF/350 V, svitek	S	spínač páčkový, jednopólový
	$E_1$	EF80	Tr <sub>1</sub>	výstupní transformátor 7 kΩ/5 Ω
				reproduktor 5 Ω

Pozn.: Nepodaří-li se opatřit  $C_1$  a  $C_4$  uvedených kapacit, lze použit kapacitu v mezich 300 až 450 pF.

Navijeci předpis cívek pro 160 m a 80 m:

Cívka	Indukčnost [µH]	Počet závitů	ø civky [mm]	ø drátu [mm]	Délka <i>l</i> [mm]
Lia		10	10	0,1 CuL	vinout těsně
$L_{1b}$	16	50	10	0,22 CuL	22
L <sub>23</sub>		25	10	0,22 CuL	11
L <sub>2b</sub>		12	10	0,1 CuL	1,5
L <sub>2C</sub>	16	50	10	0,22 CuL	22

Civka pro 40 m a 20 m

Civka	Indukčnost [µH]	Počet závitů	ø cívky [mm]	ø drátu [mm]	Déika l [mm]
L <sub>18</sub>		5	10	0,1 CuL	vimout těsně
$L_{1b}$	- 4	22	10	0,22 CuL	11
$L_{23}$		. 11	10	0,22 CuL.	6
$L_{\rm sb}$ .	1	. 7	10	0,1 CuL	vinout tësnë
$L_{sc}$	4.	22	10	0,22 CuL	11

Civky pro 15 m a 10 m

∾ Cívka	Indukčnost [µH]	Počet závitů	ø cívky [mm]	ø drátu [mm]	Délka <i>l</i> [mm]
L <sub>18</sub> .	1	3	10	0,22 CuL	vinuto těsně
$L_{1b}$	0,7	10	10	0,6 CuL	12
Laa		5	10	0,6 CuL	6
$L_{2D}$		. 3	10	0,22 CuL	vinuto těsně
$L_{2C}$	0,7	10	10	0,6 CuL	12

frekvenčního zesilovače, z něhož se zesílený signál vede jednak výstupním transformátorem přes spínač S na reproduktor, jednak vazebním kondenzátorem  $C_{11}$  do sluchátek.

V přijímači jsou použity běžné součástky. Jsou uvedeny i s navíjecím předpisem cívek v tab. III. Ačkoli byl přijímač původně určen pro pásma 160 m a 80 m, je možné jej upravit pro příjem všech pásem. V tomto případě upevníme cívky do bakelitových patic starých elektronek. Tak získáme možnost snadného rozšíření příjmu na libovolné pásmo. Údaje cívek pro amatérská pásma jsou v tab. III.

# ★ PŘEVÁDĚČE RTOR A BART

Stanislav Blažka, OK1MBS

Již několik let jsou v NSR vypouštěny dva druhy amatérsky zhotovených převáděčů pod označením ARTOB (Amateur Radio Translators on Balloons) a BARTOB (Bayer Amateur Radio Translators on Balloons). Jejich konstruktéři jsou špičkoví amatéři z Německa a Rakouska. Skupina zabývající se problémy systému ARTOB je soustředěna kolem DL3YBA, skupinu systému BARTOB vede známý DL7HR.

S ohledem na přibližně padesát letů balónů ARTOB je možno na podkladě úspěchů i nedostatků stanovit celou řadu základních požadavků na vlastní systém

i na pomocná zařízení.

# Obecné požadavky pro vzlety převáděčů

Základní požadavky jsou:

1. Dosáhnout co nejdelšího letu v největší výšce.

2. Maximální citlivost přijímače a výkonný vysílač. Přenášená šířka pásma má být větší než 200 kHz.

3. Přenos musí být zabezpečen s minimálním únikem; k tomu se vyžaduje

kruhový vyzařovací diagram antén.

4. Bezpečný provoz zařízení v rozmezí teplot –40 až +30 °C za každého počasí (i za deště). Musí být i po prudkém nárazu při přistání znovu použitelné. 5. Zabezpečit nalezení a záchranu pří-

První požadavek je zdůrazněn na obr. 1, kde je uveden akční radius převáděče ve dvou různých výškách. Větší kruh udává radius z letové výšky 25 km. Zakreslené radiohorizonty platí pro plošný příjem, to znamená bez převýšení přijímací antény a bez vlivu troposférických účinků. Příjmové kruhy mohou být v praxi tudíž ještě větší (příp. ne-pravidelné) důsledkem pohybu vrstev troposféry a členitosti terénu.

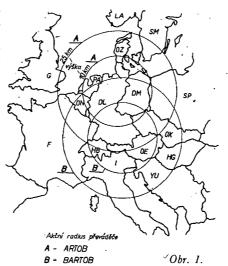
Je samozřejmé, že by bylo výhodné udržovat převáděč co nejdelší dobu ve výšce minimálně 10 km. Pod tuto výšku je dosah zařízení nezajímavý a proto také ztroskotaly návrhy využít k těmto

účelům letouný.

Podstatné zvětšení účinnosti převáděčů využitím sdruženého provozu dvou balónů ARTOB-BARTOB není v současnosti reálné. Používané výkony převáděčů i kruhově vyzařující antény zatím neumožňují bezšumové spojení dvou převáděčů, pracujících na stejných pásmech.

Na základě těchto úvah je nejvýznačnějším problémem udržet balón co nejnějším problémem udrzet baion co nejdéle ve velké výšce. Na obr. 2 je typický letový profil balónu typu ARTOB. Čárkovaně je uveden profil letu baólnu č. 39 dne 7. 5. 1970. Balón rychle stoupal vzhledem k vysokému stupni naplnění zakováho režimu. plynem. Důsledkem takového režimu bylo, že balón praskl již ve výšce pod 20 km. Vlastní přístroje se vrátí rychle na zem, zvláště byly-li použity malé padáky. Celková doba letu ve výšce přes 15 km byla necelých 15 minut.

Pečlivým vyvážením celého systému,



které je možno udělat pouze na zemi a za úplného bezvětří, je možné zabezpečit vzlet balónu se vztlakovou silou pouze 100 až 200 g. Balón pak stoupá pomalu a vzniká nebezpečí, že se zachytí o ně-jakou překážku v okolí místa vzletu. Výhoda je v tom, že praskne v podstatně větší výšce. Jeho vzlet odpovídá letovému profilu, který je na obr. 2 znázor-něn plnou čarou. K dosažení ještě delší doby užitečného letu by bylo dobré zajistit vypouštění části plynú po dosažení určité výšky. Potom by vysokým stupněm naplnění bylo možno zajistit rychle dosažení výšky a před prasknutím by se musela pustit část plynu tak, aby ďalší stoupání bylo pomalé nebo dokonce aby se balón po delší dobu vznášel např. ve výšce 25 km. Takovým uspořádáním je možno udržet balón 2 až 4 hodiny ve výšce nad 20 km.

# Speciální požadavky

Speciální požadavky na převáděč s balonem:

Možnost měření výšky letu.

Vybavit balón možností řídit výšku letu.

- 3. Váha přístrojů musí být co nejnižší.
- Možnost zaměření za letu a po přistání, aby se zábezpečila rychlá záchrana přístrojů. Přesné zaměření je důležité především při sestupu balónu, protože na zemi je velmi obtížné.
- Antény musí vydržet i tvrdé přistání tak, aby signál byl s dobrou účinností vyzářen i ze země.

6. Antény mají vyzařovat pokud mož-

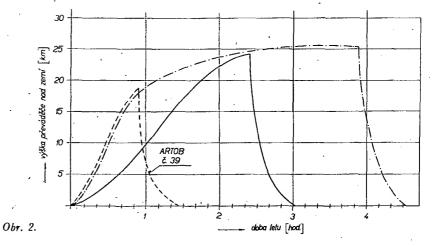
- no bez mrtvých prostorů. Zabezpečit převáděč tak, aby vysazení jednoho dílu nevyřadilo celé zařízení a v nejhorším umožnilo alespoň jeho záchranu. K tomu je nutný zdvojený vysílač a bezpeč-nostní obvody, které se při závadě důležitého dílu přepojí na náhradní.
- Požadovaná směrová a vzdálenostní měření jsou nepřesná důsledkem rušení, je proto žádoucí vybavit balón zvláštním kanálem pro taková měření.
- Zajistit při letu balónu nedotknutelnost hranic vzdušného prostoru ostatních států.
- 10. Energetické zabezpečení směrového vysílače musí zajistit i několikadenní provoz, aby hledání zařízení bylo úspěšné.

# Dodatečné požadavky na pomocná zařízení

Jedná se o zařízení, která neslouží bezprostředně bezpečnosti, která však usnadňují celý provoz a zlepšují využití převáděče.

- Přístroje musí být-snadno a rychle montovatelné a musí umožnit více nových startů. Především to platí o anténách, které musí vydržet í poměrně tvrdá přistání. Baterie mají mít možnost rychlého znovunabití a přístroje musí být vybaveny měři-cími zdířkami k rychlé kontrole činnosti obvodů.
- Kontrolní systém na pozemní řídicí stanici musí mít snadnou obsluhu (pokud možno samočinnou). Registrační přístroje musí mít možnost využít je pro záznam teploty a výšky letu s časovými značkami.
- 3. Během každého letu by měly být vysílány na určitém kmitočtu údaje o označení balónu a druhu převáděče. Zájemci by pak přeladili svůj přijímač na tento kmitočet a získali by informaci o směru letu a o kmitočtech, na nichž pracují převáděče. Údaj o druhu převáděče by musel být přepínatelný těsně před letem.

Měla by existovat možnost ještě během letu dávat k dispozici vyhodnocené údaje o směru letu balónu dal-



"liškāřům", kteří se nabídli ke spolupráci při záchraně přístrojů. Údaje by měly přicházet přes zamě-

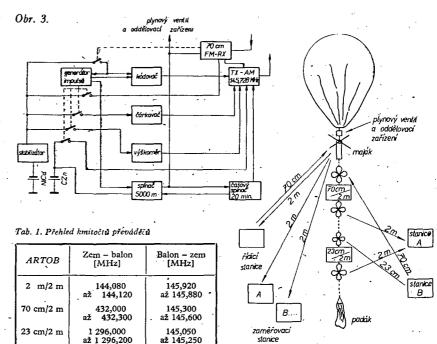
řovací maják.

5. Termíny startů jsou často známy až těsně před vypuštěním, je proto důležité zajistit další řídicí stanici na dvoumetrovém pásmu SSB a na pásmu 40 m. Zde by mohly být přenášeny informace o nejbližších startech ARTOB (BARTOB) v sobotu večer a v neděli dopoledné.

# Nejnovější informace o systému **ARTOB**

V současné době je ve zkouškách měřicí a zaměřovací maják podle obr. 3. Hlavní součástí majáku je vysílač AM s výstupními dolními propustmi k ochraně řídicího přijímače na pásmu 70 cm před rušením. Zdroj impulsů ovládá elektronický přepínač, jehož pomocí se postupně přepínají (v cyklech) údaje o výšce a druhu převáděče. Tyto údaje jsou kódovány a vedeny k modulátoru vysílače. Značky vysílá kódovač. Výškoměr vysílá tónový kmitočet závislý na výšce. "Čárkovač" udává druh převáděče ve troru kórek děče ve tvaru čárek.

Signál zaměřovacího vysílače vypadá schematicky při automatickém klíčování



Obr. 4.

Tab. 2. Přehled kmitočtů převáděčů

stanice

BARTOB	Země – balon [MHz]	Balon – zem [MHz]
2 m/2 m	144,130 až 144,230	145,839 až 145,739
70 cm/2 m	432,000 až 432,300	145,200 až 145,500
2m/70 cm	145,575 až 145,625	432,475 až 432,525

Zpracováno podle referátu DL3NO (D. Vollhardt) na 13. severoněmeckých VKV dnech r. 1970.

Počet čárek	1 .	2	3	4	5	6
Převáděč	2 m 2 m	70 cm 2 m	23 cm 2 m	12 cm 2 m	70 cm, 23 cm 2 m	Jako 5, ale pro ab- normálně dlouhý let

Klíč čárkového kódu je v následující tabulce

	A	R	т	o	В	Značky výšky	Cárkovaný kód	RX zapnut
i	• -	٠	• -					
	←		<u> </u>	·20	) s ——	<del>`</del>	← 20 s	
	<u></u>		<del></del>	— А	2:850	až 1 500 Hz	Λ1	

Výškoměr ovládá ve výšce 5 000 m spínač, který zapíná vysílač a přijímač (70 cm FM-RX). Zároveň připravuje rozbušku k oddělení zařízení od balónu tehdy, byla-li narušena normální funkce. Tím je zabezpečeno, že i při poruchách zařízení je smyčka přijímač - vysílač v činnosti pro dálkové měření, zaměření i pro vzájemný dohovor mezi, řídicí a zaměřovacími stanicemi.

Zpožďovací obvod na obr. 3 přepne po dvaceti minutách letu ve výšce nad 5 km směrový vysílač z trvalého na im-pulsní provoz. Zmenšený odběr proudu zabezpečí provoz vysílače asi na 100 ho-

Při normálním letu je povelový přijímač zapínán generátorem impulsů jen na krátký okamžik. Přijímá-li se pak signál řídicí stanice, je automatický cyklus přerušen na tak dlouho, pokud trvá přenos informací pro zaměřovací stanice. Kromě toho lze povelovým při-jímačem ovládat plynový kohout balónu a rozbuškové oddělovací zařízení.

Na obr. 4 je schéma uspořádání jednotlivých přístrojů pod balónem. Přitom je důležité zachovat odpovídající vzdálenost antén k zamezení vzájemných vazeb. Čtyřlístkové antény jsou pro toto použití velmi účinné, ale málo odolné proti nárazu. Křížový dipól pro maják je zhotoven z ocelových pásků a je proto velmi masivní.

Dr. Ivan Šolc, OKIJSI

Po uveřejnění návodů na malé zpětnovazební přijímače docházejí redakci i autorům často dotazy na podrobnosti konstrukce cívek. Údaje cívek však souvisť s použitými kapacitami i s materiálem, který je k dispozici (jádra, kostřičky apod.). I když je možné některé údaje nalézt v příručkách, pojednávajících o návrhu a konstrukci cívek, považuji za užitečné probrat základní hlediska návrhu laděných obvodů jednoduchých přijímačů pro amatérská pásma.

Jednoduchý sériový (obr. la) nebo paralelní (obr. lb) laděný obvod se skládá z kondenzátoru a cívky. V ideálním případě neuvažujeme v obvodu žádné další prvky, čili zanedbáme především ztrátový (činný) odpor cívky a zátěž obvodu, což při našich výpočtech nezpůsobí větší chybu.

Směrový maják 145, 728 MHz Teplotní maják 145,750 MHz + 5 kHz

Označíme-li indukčnost cívky L[H]a kapacitu C[F], je rezonanční kmito-čet  $f_{rez}[Hz]$  dán známým Thomsonovým vzorcem

 $f_{\rm rez} = \frac{1}{2\pi \sqrt{LC}}$ (1).

Při tom je třeba dodat, že při rezonančním kmitočtu se oba obvody, sériový i paralelní, chovají jako prostý činný odpor, který je v ideálním případě u sériového obvodu nulový a u paralelního obvodu nekonečně velký. Při kmitočtu vyšším než frez se sériový obvod chová

jako indukčnost, parajelní jako kapacita; při kmitočtu nižším než frez je tomu naopak. Zaměříme se nyní na jednoduchý návrh rezonančního obvodu (obvykle půjde o paralelní rezonanční obvod jednoobvodového zpětnovazebního přijímače).

Dosadime-li do vztahu (1) postupně kmitočty 1,75 MHz, 3,5 MHz, 7 MHz, 14 MHz, 21 MHz a 28 MHz, můžeme vypočítat indukčnosti a kapacity, při



Obr. 1. Sériový (a) a paralelní (b) laděný obvod

175	_3,5	70	14,0	210	280	144 MHz
C L.	C L	·CL	CL	CL	C L	· C L
[pF] [μΗ]	[ρΕ] [μΗ]	[φF] (μH)	[ρF] [ψH]	[pF] [µH]	[pF] [µH]	[pF] [μH]
200 -40	200 10	200 <sup>2,5</sup>	200	200	200-	200
190	190 11	190{	190	190+03	190-	190{ .
180 45	180	180-	180	180	180	180 0,008
170-50	170 12	170 3	170-	170-	170	170
160	160 13	160-	<sub>160</sub> Q8	160	160-02	160
150 55	150	150	150-	150	150	150 0,007
140 60	140 15	140	140-	140 04	140	140
130 65	130	130+4	130+1	130	130 0,25	130
120 70	120-	120	120	120 05	120-	120-0,01
110	110-	110-	110-12	110	110-03	110-
100 80	100 20	100-5	100	100-06	100	100
90 90	90	. 90 6	90-15	90	90-	90
80 100	80-25	80 7	80.	80 07	80-04	60 0,015
70 120	70 30 ·	<i>7</i> 0₹	70	70 O8	70	70
60	60	60 8	60 2	60 1	60 0,5	60 0,02
50 150	50 40	50 10	50∤ .	50	50 0.7	50
40 200	40-50	40 12	40\ <sup>3</sup>	40 15	40-0,8	40
30 300	30 60	30 15 20	30 4	30-2	30 - 1	30
20 500	20 100	201 20	20 8 <sub>10</sub>	20-3	20 2	20 005
10 1 000	10 200 15		0 10 20	10 10 5	10 510	10 0,1
01 <del>~</del>	0 500	0 10 50 0 200 10	0]=100	0 1050	0F=10	0.10.20.5

Obr. 2. Graf k určení kapacit kondenzátorů a indukčností cívek laděných obvodů

nichž je laděný obvod naladěn na žádaný rezonanční kmitočet. Tímto postupem byl sestrojen graf na obr. 2, doplněný pro zajímavost ještě stupnicí pro pásmo 144 MHz. Z obr. 2 můžeme tedy určit, že např. pro 3,5 MHz je indukčnost cívky laděného obvodu asi 21  $\mu$ H při kapacitě kondenzátoru 100 pF; při stejné kapacitě kondenzátoru musí mít cívka laděného obvodu pro pásmo 7 MHz indukčnost pouze 5,2  $\mu$ H atd. Známe-li tedy kapacitu ladicího kondenzátoru, můžeme z obr. 2 určit potřebnou indukčnost cívky, kterou musíme zhotovit. Jak se taková cívka navine, si povíme dále. Nejdříve však včnujme pozornost návrhu správné kapacity ladicího kondenzátoru.

Má-li splnit jednoduchý přijímač požadavky na něj kladené, musí být jakostní především jeho laděný obvod, tj.-laděný obvod musí mít co největší činitel jakosti Q:

$$Q = \frac{2\pi fL}{R} \qquad (2)$$

Činitel Q se udává prostým číslem, které je tím větší, čím je vyšší kmitočet, čím je větší indukčnost L (můžeme ovlivnit, protože podle obr. 2 odpovídá větší indukčnost vždy menší kapacitě C) a konečně čím je menší ztrátový odpor cívky R (který můžeme ovlivnit volbou drátu). Je tedy žádoucí pracovat pokud možno s ladicími kondenzátory malých kapacit a s cívkami s velkými průměry drátů. Požadavek malé kapacity kondenzátoru ovšem má svou dolní mez, protože jednak každá cívka má svou vlastní kapacitu, která se přičítá ke kapacitě ladicího kondenzátoru a jednak při velmi malých kapacitách ladicích kondenzátoru se více uplatňují změny vnitřních kapacit připojené elektronky, čímž trpí stabilita přijímače.

bilita přijímače.

Další úvaha se musí zaměřit na rozprostření amatérského pásma ladicím kondenzátorem. Považujme ve vzorci (1) L za konstantu. Pak platí pro poměr celkových kapacit  $C_1$  a  $C_2$  pro krajní kmitočty pásma  $f_1$  a  $f_2$ 

$$\frac{C_1}{C_2} = \frac{f_2^2}{f_1^2} \ .$$

Z toho vyplývá pro kapacitu C2

$$C_2 = C_1 \frac{f_1^2}{f_2^2} = C_1 K \qquad (3)$$

Výraz  $\frac{f_1^2}{f_2^2}$  je určen rozsahy amatérských pásem podle koncesních podmínek (tab. 1).

Tab. 1.

Pásmo f <sub>1</sub> až f <sub>2</sub> [MHz]	$\frac{f_1^2}{f_2^2} = K$	$\frac{1}{K}-1$	$\frac{K}{1-K}$
1,75 až 1,85	0,803	0,245	4,08
3,50 až 3,80	0,848	0,179	5,58
7,00 až 7,10	0,971	0,030	33,3
14,00 až 14,35	0,952	0,050	- 20,0
21,00 až 21,45	0,958	0,044	22,7
28,00 až 29,70	0,889	0,125	8,00
144,00 až 146,00	0,972	0,029	34,5

Pomocí tab. 1 lze určiť vhodné kapacity kondenzátorů obvodu. Vyjdeme z kapacity rozprostírajícího ladicího kondenzátoru, který máme k dispozici; označíme ji  $C_p$ . Uvažujme např. kondenzátor, který má při plném otevření kapacitu 3 pF a při plném zavření 11 pF. Za  $C_p$  budeme brát pouze rozdíl maximální a minimální kapacity kondenzátoru, čili  $C_p = 8$  pF. Kapacitu paralelního pevného kondenzátoru obvodu označíme  $C_0$ . Pak platí pro oba kraje pásma: při dolním kmitočtu pásma  $f_1$  je

$$C_1 = C_0 + C_p$$
 (4a);

při horním kmitočtu  $f_2$  je  $C_2 = C_0$  (4b).

Podle (3) platí  $C_2 = C_1 K$ , což vede ke vztahům

$$C_1 = C_0 + C_{
m p}$$
 a  $C_1 K = C_0$  .

Jejich sloučením dostaneme

$$C_{\rm p} = C_0 \left( \frac{1}{K} - 1 \right) \tag{5a}$$

nebo

$$C_0 = C_p \frac{K}{1 - K}$$
 (5b).

Příslušní součinitelé jsou pro různá pásma v tab. 1. Počítejme jako příklad

kapacitu Co pro uvažovaný rozprostíkapacitu  $C_0$  pro uvažovaný rozprostírací kondenzátor 8 pF: pro pásmo 1,75 MHz  $C_0 = 32,6$  pF, pro 3,5 MHz  $C_0 = 44,6$  pF, pro 7 MHz  $C_0 = 266$  pF, pro 14 MHz  $C_0 = 160$  pF, pro 21 MHz  $C_0 = 182$  pF, pro 28 MHz  $C_0 = 64$  pF. Z těchto výsledků vyplývá, že paralelní kapacita  $C_0$  je pro různá pásma velmi odlišná. Volíme-li  $C_0$  větší než vyide podle výpočtu, peolysáh. větší, než vyjde podle výpočtu, neobsáh-neme rozprostíracím kondenzátorem celé pásmo, volíme-li  $C_0$  menší, obsáhne rozprostírací kondenzátor větší rozsah kmitočtů než odpovídá příslušnému ama-térskému pásmu. Tento druhý pří-pad je výhodnější, máme k dispozici určitou rezervu, nesmí být však příliš velká, aby nebylo ladění příliš hrubé. Jak tedy volit kompromisní řešení? Neuvažujeme zapojení rozprostíracího kondenzátoru na samostatnou odbočku, ale řešíme úlohu přímo paralelním spojením  $C_0$  a  $C_p$ , což se vždy osvědčilo nejlépe. Pak je možná buď úprava s otočným kondenzátorem Co, který nastavíme pro každé pásmo do zvláštní polohy, nebo pevnými kondenzátory  $C_0$  u každé cívky. V prvém případě volíme  $C_0$  asi 100 až 150 pF, v druhém upravíme u každé cívky  $C_0$  tak, aby společně s vlastní kapacitou vinutí (která bývá zákolik pF až cí 20 pF v jižích kmi několik pF až asi 20 pF u nižších kmitočtů) byla tato kapacita menší, než odpovídá vypočteným údajům. Některá pásma (nejčastěji 3,5 MHz) můžeme pokrýt dvěma laděnými obvody, z nichž jeden slouží pouze pro telegrafní část pásma; tím se  $C_0$  zvětší proti uvedeným údaiům.

Závěrem si uvedeme konkrétní údaje laděných obvodů. V navázání na předchozí příklady volíme  $G_1$  podle (4a) (tab. 2); v tab. 2 jsou i příslušné indukčnosti L cívek, zjištěné z obr. 2.

Tab. 2.

Pásmo [MHz]	C1 [pF]	L [μH]	VI.
1,75	· 35	250	15,8
3,5	45 ·	46	6,8
7,0	100	5,2	2,28
14,0	. 80	1,7	1,30
21,0 .	80	0,72	0,85
28,0	60	0,54	0,73

U vyšších pásem jsme zmenšili  $C_1$  úmyslně (lepší činitel jakosti Q obvodu podle vztahu (2)). Zbývá navrhnout konkrétní provedení cívek. Pro nižší pásma použijeme obvykle cívky vícevrstvové, vinuté křížově nebo divoce, nebo cívky se šroubovacím jádrem, navinuté vf lankem. Pro tyto cívky určíme počet závitů n ze vzorce:

$$n = k \sqrt{L} \tag{6}$$

kde k je konstanta jádra, kterou pro pohodlí vztáhneme na indukčnost cívky L vyjádřenou v  $\mu$ H. Pro cívky bez železového jádra vinuté na trubičce o průměru asi 1 cm, kde délka navinuté části bývá 10 až 20 mm a celková tlouštka vinutí je několik mm, je konstanta k asi 8 až 15. Vložíme-li do cívky železové jádro, zmenší se k podle druhu jádra a podle hloubky jeho zasunutí, čímž se indukčnost dolaďuje. Při plném zasunutí jáďra bývá k=1 až 5. Použijeme-li trubičkové uzavřené jádro, zmenší se k výrazně; bývá 0,01 až 1 podle materiálu jádra, jeho rozměrů i konstrukčních podrobností.

Pro vyšší kmitočty volíme cívky bez jader, vinuté lakovaným drátem v jedné vrstvě na papírové trubičce. Závity mohou být těsně u sebe nebo oddělené mezerou, vyhovuje drát o průměru 0,4 až 0,8 mm. Je užitečné dodržet zásadu, aby délka navinuté části trubky byla přibližně stejná jako její průměr. Pak se vypočte počet závitů n navinutých na trubce o průměru D [cm] pro žádanou indukčnost L [ $\mu$ H] ze vztahu

$$n = \frac{12}{\sqrt{D}} \sqrt{L} \tag{7}.$$

Dokončeme nyní praktický návrh cívek podle našeho příkladu. Pro pásmo

1,75 MHz volíme cívku divoce vinutou s vloženým železovým jádrem: Odhadneme při částečně zasunutém jádru k=6. Počet závitů vf lanka je n=6. 15,8 = 95. Pro pásmo 3,5 MHz použijeme cívku stejné konstrukce, počet závitů n=41. Cívku pro pásmo 7 MHz zhotovíme rovněž stejným způsobem, i když by cívka bez jádra byla vhodnější. Využijeme však ještě možnosti doladění posuvem jádra, počet závitů n=14. Pro pásma 14, 21 a 28 MHz navineme cívky na trubičku o průměru D=25 mm. Volíme drát o  $\emptyset$  0,5 mm. Podle vztahu (7) a tab. 2 bude počet závitů pro 14 MHz

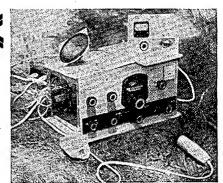
$$n = \frac{12}{\sqrt{2.5}} \cdot 1.3 = \frac{12}{1.58} \cdot 1.3 \stackrel{?}{=} 10.$$

Pro 21 MHz vychází 6,5 z, pro 28 MHz 5,5 z. Na cívkách určených pro zpětnovazchní audiony upravíme příslušné odbočky (nejlépe zkusmo); cívku, která má plně vyhovět, převíjíme třeba i několikrát. Pro správné "usazení" pásem je pak velmi užitečný vlnoměr, třeba i obyčejný absorpční, jehož přibližováním k cívce při rezonanci obou obvodů vysazuje zpětná vazba, čímž snadno změříme kmitočct, na který je obvod naladén.

# \*Tranzistorový transceiver \* SSB pro 3,5 MHz

J. Chochola, OK2BHB

(Dokončení)



# Ovládací obvody TRX

Přepínání z příjmu na vysílání obstarává relé typu LUN jež má ovládací cívku na napětí 6 V. Toto relé spíná velmi dobře již při napětí ploché baterie, tj. při 4,5 V. Protože v popisovaném TRX není VOX, ovládá se relé tlačítkem na mikrofonu či nožním spínačem.

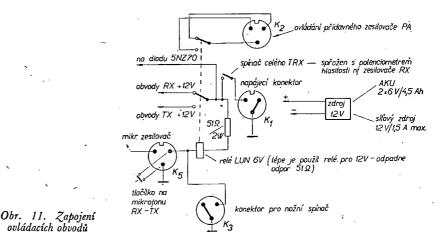
Vzhledem k dodatečné úpravě na jednotné napájecí napětí 12 V je přepínání z příjmu na vysílání velmi jednoduché. Úpravu ukazuje obr. 11. Přepínání z příjmu na vysílání obstarává pouze jeden přepínací kontakt relé. Protože jsem použil relé LUN s více přepínacími kontakty, je druhý kontakt vyveden na konektor. Tímto kontaktem je možno ovládat přídavný koncový zesilovač. V přívodu k ovládací cívce relé je zařazen odpor 51 Ω/2 W, který napětí 12 V upraví asi na 6 V. Nejvhodnější řešení je samozřejmě použit relé, jež má ovládací cívku na 12 V, čímž odpadne ztrátový výkon na odporu 51 Ω.

U TRX bylo pamatováno i na provoz CW. Přepínačem Pří, jímž se přepínají postranní pásma SSB, lze přepnutím do třetí polohy přivést ss napětí na vyvážený modulátor a tím obnovit nosnou. Ví napětí z oscilátoru (v poloze LSB) stačí při CW po rozvážení vyváženého modulátoru k vybuzení dalších stupňů. Zároveň lze využít této polohy přepínače i pro ladění PA.

Telegrasní klíč se připojuje do pětikolíkového miniaturního konektoru s rozpojovacím kontaktem (konektor  $K_4$ ). Zasunutím se přeruší obvod napájení směšovače TX, který je potom klíčem spojován. Musíme se samozřejmě postarat o to, aby relé LUN bylo v poloze "vysílání". Nejvhodnější je k tomu účelu nožní spínač, který se zapojí do konektoru  $K_3$ .

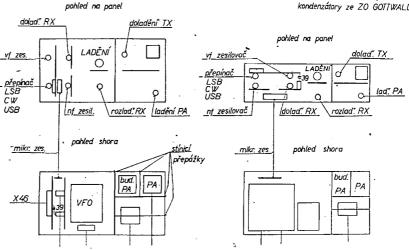
pojí do konektoru  $K_3$ . Při provozu SSB se mikrofon s tlačítkem připojí do konektoru  $K_5$ . Při použití mikrofonu bez tlačítka musíme do konektoru  $K_3$  zapojit spínač (nejlépe nožní). Celý TRX se zapíná a vypíná spínačem potenciometru  $P_4$ ; spínačem se zapojuje či odpojuje společný záporný pól zdroje. Napájecí napětí se přivádí

na konektor  $K_1$  (+12 až 13,5 V). Propojovací šňůry doporučuji udělat z ploché síťové dvojlinky či trojlinky o průřezu 0,35 až 0,5 mm².



① pro výšku panelu TRX asi 145 mm

pro výšku panelu TRX asi 90 mm (předpoklad: inf transt s malou výškou – např. z televizoru CAMPING, otočné kondenzátory ze ZO GOTTWALDOV)



rozměry vzorku jsou 270 x 130 x 210 mm

Obr. 12. Konstrukční uspořádání TRX

## Konstrukce TRX

Konstrukční provedení TRX je na obr. 12. Musím však v úvodu říci, že při stavbě šlo o ověření funkce všech obstavne sio o overeni tunkce všech obvodů, jejich provozní spolehlivosti, přístupnosti k jednotlivým obvodům a z těchto důvodů jsem nehleděl na celkové rozměry TRX. Šlo o jakýsi funkční vzorek. Rozměry jednotlivých funkčních desek by šly velmi podstatně zmenšit při použití moderních elektrolytických kondenzátorů, otočník kondenzátorů, otočník konde lytických kondenzátorů, otočných kondenzátorů ze ZO Gottwaldov a vhodných cívkových tělísek. Rozměry TRX by bylo možno zmenšit více jak o tře-

Pro cestu na přechodné stanoviště je dobré si pro TRX a příslušenství (dipól, umělá anténa, baterie, reproduktor + sluchátka, mikrofon, propojovací šňůry, deník, případně i síťový zdroj, atd.) obstarat solidní obal. Protože jde o poměrně nákladné zařízení, bylo by nesprávné na tomto místě šetřit. Vhodným obalem je cestovní kabela typu MB TN 560, kterou vyrábí výrobní družstvo OPUS v Praze 2, Vodičkova ul. 7. Je k dostání v obchodech se sportovními potřebami. Cena je 180 Kčs. Tato kabela má velmi solidní provedení a svými rozměry se hodí pro TRX a příslušenství.

Skříň TRX je z ocelového plechu tloušťky 0,6 mm. Panel je z téhož materiálu tloušťky 1,3 mm. Skříň je nastříkána lakem v aerosolovém balení. Přední maska je z černého novoduru s gravírovanými nápisy. Měřicí přístroj typu MP40 se základním rozsahem 100 µA. K tomuto měřidlu je třeba udělat bočník tak, aby rozsah byl asi 0,4 až 0,5 A. Ovládací knoflíky jsou řady Tesla XF a je do nich vlepeno mezikruží z Alobalu. Ťouto jednoduchou úpravou se velmi podstatně zlepší jejich vzhled.

Stavba TRX na deskách je velmi účelná. Při stavbě je nejlépe zhotovovat desky v tom pořadí, jak byly otištěny. Po zhotovení desek č. 1 až 4 (přijímač) je třeba postavit desky č. 5, 6 a 7 (tyto desky můžeme spojit v jednu desku) a nakonec desku č. 8. Desku č. 8 je možno vypustit a příslušný obvod vestavět na desku č. l. Zásadně je možno pokračovat ve stavbě tehdy, pokud je předchozí deska v chodu. VFO je propojen se směšovačem RX, směšovačem TX a první mí zesilovač RX-TX se směšovačem TX tenkým souosým kabelem.

K uvedení do chodu jsou zapotřebí tyto přístroje: signální generátor, případnė GDO, ss voltmetr, milivoltmetr a vf voltmetr.

Na závěr bych chtěl zdůraznit, aby při zhotovování tohoto přenosného TRX byla věnována péče každé součástce. To se týká především provedení všech laděných obvodů. Znamená to dobře zajistit vinutí cívek, zajistit jádra proti otáčení (!) a mít stále na paměti, že jde o přenosné a mobilní zařízení.

Potom TRX může vždy na stanovišti pracovat hned na první zapojení.

Tento TRX je v provozu již delší dobu a vydržel bez jakýchkoli úprav kromě jiného cestu rychlíkem do Prahy, jízďu v pražské tramvaji do redakce AR kde byl instalován a pracoval na první zapnutí.

A to je ta největší odměna (samozřejmě i první QSO) za vynaloženou práci a prostředky. Přeji všem, kteří se pustí do stavby, hodně úspěchu. Dotazy velmi rad zodpovím písemně nebo na pásmu 80 m SSB.



Rubriku vede ing. M. Prostecký, OKIMP

# Změny v soutěžích od 15. srpna do 15. září 1971

"SSS"
Za telefonní spojení byly uděleny diplomy číslo
1 030 až 1 045 stanicím (v závorce je uvedeno pásmo doplňovací známky): I1CSP (21), W4WFL
(28 - 2 × SSB), K4MG (28 - 2 × SSB), OZ4TA
(14 - 2 × SSB), ELZBA (2 × SSB), JR1INZ (21 2 × SSB), JA6RUN (21 - 2 × SSB), PY1DBE (2 ×
SSB), W8EQS (14 - 2 × SSB), UA9XP (14 - 2 ×
SSB), DM2CGI (2 × SSB), UA9XP (14 - 2 ×
SSB), UW6LU (14 - 2 × SSB), UV3DN (28 - 2 ×
SSB), UK6AAF (14 - 2 × SSB), UO5BWG (28 - 2 × SSB) 2× SSB):

SSB), UROARF (14 - 2× SSB), UOSBWG (28 - 2× SSB).

Za telegrafni spojeni ziskaly diplomy čislo 4 413 až 4 447 stanice: OK3YBZ, SP9CAV (21), HASKFN (14), OK11AR (14), WA61CK, JA3EUB (14, 21), J461WA (14), SM5CYI (21), WA61RT/4 (21,28), LZ2VP (14), LZ2KPD (14), SP3KFI (14), SP6KCN (14), SP3CDQ (21), DM4WOA (3,5), DM3PQO, DM2CGH (28), OK2PDL (7), OK2VIL, UA0DL (14), UG6EA (14), UA03EX (14), UVOAB (14), UA9MQ (14), UF6DA (14), UL7NAA (14), UA3LX (14), UA3LW (14), UYSVV (14), UW1YY (14), UW0IJ (14), UB5NA (14), UQ2KBC (14), UB5KBB (14), HA9KOV (14).

Doplňovaci známky k diplomům CW získaly: WA5YQV (14, 21) k diplomů číslo 931, OK2OU (28) k č. 3 785 a UK5MAG (7, 21, 28) k č. 1 879.

# "ZMT"

"ZMT"

V období do 15. záři bylo vydáno 25 diplomů a to č. 2786 až 2810 v tomto pořadi: OK3AS, Košice, OK2BKL, Šumperk, K8YBU, St. Albans, IOUY, Řím, VE3DEB, Niagara Falls, SPIBLE, Szczecinek, LZ1MH, Haskovo, UA9MQ, Omsk, UY5UO, Kiev, UY5RC, Dněpropetrovskij, UY3DN, Noginsk, UV3DB, Moskva, UK0KAA, Wrangel, UA4OZ, Kirov, UW4NN, Kirov, UB5PS, Charkov, UK5UAK, Kiev, UK4AAI, Volhohrad, UB5NA, Vinnitsa, UW1NK, Leningrad, UB5HQ, Poltava, UY5OA, Charkov, UA9AAP, Čeljabinsk, UK4SAF, UA3WI, Vladimiř.

# "ZMT 24"

Diplom čislo 28 byl udčlen UW3BX z Moskvy.
"P-ZMT"
Diplomy byly udčleny 18 posluchačům v pořadí
č. 1 354 až 1 371: LZ1-E-114, UB5-064-131,
UB5-077-60, UB5-077-92, UA3-170-10,

UB5-059-65, UA3-118-124, UB5-073-74, UA3-170-240, UA4-095-48

UA6-087-20, UA3-118-49, UA4-095-43, UA1-136-77,

UA4-095-78, UA4-133-302, UA1-169-91,

# "100 OK"

Dalších 26 stanic získalo základní diplom 100 OK č. 2 655 až 2 680: OLTAOC (664.OK), OK2SIX (665.OK), OK2SJK (666.OK), OL1AOI (667.OK), HA5YAR, OK2SDT (668.OK), YO8AGZ, OZ8WH, OK1IAH (669.OK), DM3PQO, G3LPF, SP8DEE, SP2BMX, LZ2KPD, SP3CUG, UY5OA, UQ2DB, UF6KAE, UQ2KBC, UW9AI, UA4ON, UI8AP, HA9KOV, HA3KMA, HA4YK, HA3MB.

# ,,200 OK"

Doplňovací známku č. 304 k základnímu díplomu č. 2671 získal UQ2DB a č. 345 HA9KOV k č. 2677.

### ,,300 OK"

Za spojení s 300 československými stanicemi byly vydány doplňovací známky č. 145 OKIARH k di-plomu č. 1802, č. 146 OKIAHG k diplomu č. 1217 a č. 147 HA9KOV k diplomu č. 2677.

OK1AHG získal též doplňovací známku č. 82 k diplomu č. 1 217 za spojeni s 400 různými česko-slovenskými stanicemi.

## "500 OK"

Doplňovací známka č. 53 byla vydána též OK1AHG k diplomu č. 1 217. Blahopřejeme!

# "OK-SSB Award"

Diplomy za spojení s československými stanicemi na SSB získali: č. 91 OK1AWQ, P. Káčerek, Nejdek, č. 92 UO5PK, G. Posdernik, Tiraspol, č. 93 UQ2NU, A. Steinbergs, Riga, č. 94 UF6CR, A. N. Karamjan, Tbilisi, č. 95 UQ2IL, R. A. Leitans, Riga, č. 96 D. K. Lomidze, Tbilisi.

## 3. třida

V uplynulém období bylo uděleno osm diplomů a to č. 390 až 397 stanicím: OKIDN, Praha; DM3WSO, Berlín; UQ2AN, Riga; UF6HS, Ku-taisi; UB5LR, Charkov; UO5AP, Kišiněv; UW1YY, Murmansk; UA0DL, Chabarovsk.

# 2. třída

Diplomy č. 155 až 157 získali: UK4WAB, Iževsk; UW3IN, Moskva; UL7NW, Čimkent.

# 1. třida

Diplom číslo 36 byl udělen Ing. Jiřímu Pečkovi z Přerova, OK2QX.

# "KV QRA 150"

Diplomy čislo 161 až 165 ziskali: OK1DEW, Dr. S. Koc, Český Brod; OK3TAO, L. Šajdik, B. Bystrica; OK2PBL, F. Mühlfeit, Polná; OK2PBZ, J. Bobák, Kroměříž; OK2BLI, Alena Matesová,

# ÚSPĚCH V MOSKVĚ

Ve dnech 17. až 23. srpna 1971 se zúčastnili českoslovenšti radioamatéři mezinárodních závodů v radistickém viceboji, které uspořádal Ústřední radioklub SSSR v Moskvě. Přestože šlo převážně o discipiny, které naší vicebojaři doma netrémuji, protože náš radioamatérský viceboj – RTO Contest – je neobsahuje, skončily pro nás závody poměrně značným úspěchem. Za účasti družstev v každé kategorii sobsadili naší reprezentanti druže misto v kategorii A (nad 18 let) a třetí místo v kategorii B (do 18 let). Závodů se zúčastnila družstva Bulharska, Československa, Maďarska, Mongolska, NDR, Polska a SSSR.

Naši reprezentanti prodělali týdenní přípravu na tyto závody. Pod vedením vedouciho výpravy K. Pažourka, OKZBEW, MS, a trenéra reprezentačního družstva A. Myslíka, OK1AMY, se zúčastnilo celkem 24 kandidátů na reprezentaci týdenního soustředění na Mikulčině vrchu u Uherského brosoustředění na Mikulčině vrchu u Uherského brodu. Během soustředění se trénovaly nejen radio-amatérské discipliny, jako je příjem radiogramů, kličování a provoz v telegrafní siti, ale i střelba a hod granátem a samozřejmě orientační závod. Po tvrdých bojich si reprezentační dres vysloužili v kategorii A T. Mikeska, OK2BFN, Marta Farbiaková, OK1DMF, a I. Kosíř, OK2BMW. V kategorii B byli nejlepši P. Havliš, OL6AME, J. Zika, OL5ALY a J. Hauerland, OL6AOQ. J. Hauerland si při posledním závodě rozbil koleno a jeho nominace byla proto podmíněna tím, že se jeho zdravotní stav zlepší natolik, aby mohl do Moskvy odjet. Celá naše osmíčlenná výprava odletěla potom v úterý v poledne letadlem IL-62 do Moskvy. Na letišti nás uvitali představitelé ÚRK SSSR a odvezli

nás do hotelu Altaj, kde jsme byli spolu se všemi ostatními účastníky závodů ubytováni.

Druhý den jsme byli seznámeni s místy, v nichž závody proběhnou. Prohlédlí jsme si prostor pro orientační závod a místnosti Ústředního radioklubu, přichystané pro přijem a kličování. Večer jsme se byli podívat na Rudém náměstí.

Ve čtvrtek byla na programu první část závodů soutěž v přijmu a kličování. V přijmu si vedli naší reprezentanti velmí dobře, obzvláště je nutné pochválit ty mladší, protože neztratili jediné tempo. Ostřilení telegrafistě z družstva kategorie A samozřejmě přijali rovněž všechno. Kličování probíhalo veřejně, ve velkém sále radioklubu. Závodní k seděl na pódiu za stolem, za ním seděli tři rozhodčí a v sá-

11 (Amatérské! 1 1 H) 435

le mohl kdokoli sledovat jeho vysilání. Rozhodčí ohodnocovali kvalitu kličování na světelných ukazatelich. K získání plného počtu bodů bylo nutné vyslat kvalitně 120 písmen za minutu a 80 číslic za minutu v kategorií A a 100 písmen a 60 číslic z kategorii B. Nikdo z naších závodníků oba limity "neuhrál", přesto však bodové získy, odpovídaly našemu očekávání. Nejúspěšnějším z naších byl J. Hauerland, OL6AOQ, který získal v kategorii B 95,5 bodu a obsadil 5. místo. Velkým handicapem byla značná indispozice I. Kosiře, OK2MW, který dostal anginu a zúčastnil se kličování s vysokou horečkou.

kou.

Následující den byl věnován prohlídce Moskvy.

Hostitelé nám ukázali všechna význačnější mista a důležité moskevské památky. Po obědě jsme' si prohlédlí novou televizní věž Ostankino, vysokou 547 m.

V sobotu 21. 8. byl na programu provz v siti střeba a byl to pro nás opravdu černý den. Spojení mezi jednotlivými stanicemi sítě bylo velmi špatné a docházela k munda portuchám na stanich. Přesadocházela k munda portuchám na stanicích. Přesadocházela k munda portuchám na stanicích.

mezi jednotlivými stanicemi sitě bylo velmi špatné a docházelo k mnoha poruchám na stanicich. Přestože obě naše družstva dokončila provoz v časovém limitu, ztratila mnoho bodů – v kategorii A jsme ztratili 100 bodů a v kategorii B dokonce 115 bodů. Nebyli jsme však jedinými postiženými a tak došlo k tomu paradoxu, že jsme po této disciplíně dokonce postoupili o jedno misto v každě kategorii dopředu. Odpolední střelba pro nás skončila nečekaným úspěchem – naše A družstvo bylo vůbec nejlepší ze všech družstev, když nastřilelo celkem 238 bodů, v kategorii B byl nejlepší v jednotlivcích J. Hauerland s 84 body. Před poslední disciplinou jsme tedy byli třetí v kategorii A a čtvrti v kategorii B a neočekávali jsme, že by na tom mohla poslední disciplina orientační závod – něco změnit. Oproti našemu hodnocení se zde totiž počítalo pouze 0,5 bodu za každou minutu ztráty proti nejlepšímu času. dou minutu ztráty proti nejlepšímu času.

Přesto však byl poslední den závodů velmi dramatický. Ukázalo se, že jsme. nepředpokládali, že by mohl kdokoli zabloudit a neziskat ani bod – a to se stalo právě naším konkurentům v obou kategorich. Měli jsme v soutěži dva marody – I. Kosíře těsně po těžké angině a J. Hauerlanda se stále ještě nezahojenou nohou. Oba ale podali obdivuhodné výkony, hodně reprezentantů ČSSR. J. Hauerland dosáhl ve své kategorii 5. nejlepší čas, a I. Kosíř absolvoval celou trať pěšky, protože mu lékař nedovolil běžet, a ztratil pouhých 25 bodů. Vynikající výkon podala Marta Farbiaková, která měla mezi 20 muží v kategorii A pátý nejlepší čas, pouhých 18 minut za vitězem. V kategorii B měl J. Zíka třetí nejlepší čas – 6 minut za vitězem. Díky těmto výborným výkonům a díky tômu, že závodníci Bulharska (v kat. A) a Mongolska (v kat. B) nebyli dobře připraveni na tuto disciplinu, postoupila obě naše družstva opět o jedno místo dopředu.

Celkově zvitězili s naprostou převahou závodníci SSSR. Obsadili prvá místa v soutěži družstev v obou kategoriích a první tří místa v soutěži. jednotliveň tovněž v obou kategoriích. Bylo zřetelně vidět, že tento sport trénují a že jsou vybírání z velkého počtu dobrých závodníků – celostátně se v SSSR věnuje radistickému vlecboji přes 800 družstev ve. všech svazových republikách. Poprvé postavil SSSR také družstvo žen – startovalo v kategorií A mimo soutěž žen stát mezinárodně uznávanou kategorií. Z průkopníků, protože u nás existuje kategorie žen již od začátku roku 1971.

Celkové lze fici, že závody byly cennou zkušeností hlavně pro mladě závodníky, kteří byli na mezinárodních závodech poprvé v životeč. Svými výkony i svým chováním dokázali, že si reprezentační dres oblěkli právem a že jsou schopní úspěšně hájit Přesto však byl poslední den závodů velmi dra-

naše barvy. Pro ostřilené závodníky kategorie A byly zase jednou z mála možnosti změřit si své síly mezinárodně, protože tzv. komplexní soutěže poslední dobou pořádané státy RVHP mají horní věkovou hranici 25 let a jsou tim pro ně nedostupné. Všem naším reprezentantům patří dík za dobrou reprezentaci.

reprezentaci.

Alek Myslik, OKIAMY, trenér družstva ČSSR

# Nejúspěšnější účastníci mezinárodních závodů v radistickém víceboji v Moskyě

	Družstva - kategorie A		
1. SSSR	_	1 198,1	bodů
<ol><li>ČSSR</li></ol>		1 028,8	bodů
3. NDR		981,7	bodů
4. BLR, 5.	PLR, 6. MLR, 7. Mongo	olsko	

Devestor bategorie R

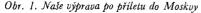
	Dinasiva - Kuicgorie L	,
<ol> <li>SSSR</li> </ol>		1 184,5 bodů
2. BLR		1 062,5 bodů
3 ČSSR		1 052,6 bodů
4. Mongolsk	ko. 5. NDR. 6. PLR. 7	7. MLR

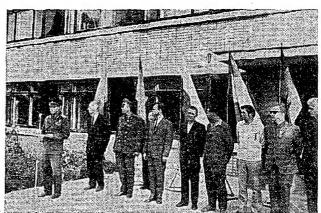
30	anottivci – Rategorie A		
1. Ivanov	SSSR	406	bodů
2. Morozov	SSSR	398,8	bodů
<ol><li>Bělov</li></ol>	SSSR	393,3	bodů
<ol><li>Farbiaková</li></ol>	ČSSR	371,3	
<ol><li>Kosiř</li></ol>	ČSSR	332,9	
<ol> <li>Mikeska</li> </ol>	CSSR	324,6	bodů

# Jednotlivci - kategorie B

1.	Morozov	SSSR		397	bodů
2.	Fomin	SSSR		394,1	bodů
3.	Maškověv	SSSR		393,4	bodů
7.	Zika	ČSSR		369,9	bodů
	Havliš	ČSSR	•	362,3	bodů
3.	Hauerland	`ČSSR		318,4	bodů







Obr. 2. Vedoucí jednotlivých delegací při slavnostním zahájení



Rubriku vede Alek Myslik, OKIAMY, p. s. 15 Praha 10

# IV. kolo ligy RTO

Ctvrtou letošní soutěž ligy RTO uspořádali vyškovští radioamatéři na Mikulčině vrchu u Uherského Brodu. Týden před ni bylo tamtéž pětidenní soustředění aspirantů na účast na mezinárodních závodech v radistickém víceboji v Moskvě. Toto soustředění vedl K. Pažourek a A. Myslík, který byl pověřen funkci trenéra reprezentačního družstva pro zmíněné mezinárodní závody. Na základě výsledků v soustředění bylo rozhodnuto nominovat do reprezentačního družstva kategorie A T. Mikesku, OK2BFN, M. Farbiakovu, OK1DMF a I. Kosiře, OK2MW. Do družstva kategorie B byli imenování P. Havliš, OL6AME, J. Zika, OL5ALY a J. Hauerland, OL6AOQ.

Na ligu RTO přijelo na Mikulčin vrch 35 závodníků obou kategorií. B se projevilo týdenní soustředění a šest závodníků získalo za příjem 100 b. Orientační závod byl technicky poměrné snadný, zato fyzicky náročný – počasí závodníkům sice přálo, ale pražící sjuníčko při běhu do kopce není zrovna nejpřijemnější. Hlavním rozhodčím závodu byl K. Hříbal, OK1NG.

# Nejlepších pět v kažďé kategorii

O Celkem 1. T. Mikeska, OK2BFN, Otrokovice 100 81 100 281

2. J. Bürger, OK2BOE,				
Frýdek-Mistek	99	99	76	274
<ol><li>Ing. J. Vondráček,</li></ol>				
OKIADS, RK Smaragd	99	69	98	266
<ol> <li>Karel Koudelka, OK1-1017, RK Pardubice</li> </ol>	99	87	77	263
5. S. Bednařík	"	01	• •	200
Gottwaldov	95	60	88	243
_: _				

# Kategorie B

Т

O Celkem

<ol> <li>M. Čok, OL1AOH, Praha</li> </ol>	99	100	87	286
<ol> <li>J. Zika, OL5ALY, Ledeč n/Sáz.</li> <li>J. Kaiser, OK1FKJ,</li> </ol>	100	96	88	284
Příbram 4. P. Havliš, OL6AME,	100	82	98	280
RK Kunštát  5. M. Kumpošt, OL5ANJ,	100	69	82	251
RK Pardubice	96	72	78	246
Kategorie (	7			
<ol> <li>M. Farbiaková, OK1DMF, RK Smaragd</li> <li>O. Turčanová.</li> </ol>	00	48	81	229
RK Smaragd 3. H. Šolcová, OL4AMU,	99	32	33	164
Malá Skála	95	67 <sup>:</sup>	0	162

# Hodonínský hrozen

Ve dnech 10. až 12. září proběhla již po druhé klasifikační soutěž ligy RTO v Hodoníně pod názvem Hodonínšvý hrozen. Uspořádal ji MV ČRA v Hodoníně ve spolupráci s okresním výborem Svazarmu. Soutěží předcházelo dvoudenní soustředění mladých závodníků, při němž se mělo rozhodnout o nominaci reprezentantů pro mezinárodní závody v Bulharsku. Soustředění vedl K. Koudelka a F. Frýbett. Po dvoudenních bojích se nominovali do družstva A P. Havliš, OL6AME, J. Gregor, OL5ANG a M. Skála, OL6AMI; do družstva B

byli nominováni J. Hauerland, OL6AOQ, J. Zika, OL5ALY a J. Kaiser, OL1ALO.

Na soutěž se přihlásilo 45 závodníků a přijelo jich o 8 vice, takže účast byla letos rekordní – 53 závodníků (24 v kategorii A, 20 v kategorii B a 9 žen v kategorii C). S platnosti od této soutěže rozhodl odbor RTO, že ženy budou absolvovat přijem v tempech pro kategorii B – snad to přiláká i další YL, které zatím odrazovala vysoká přijímaná tempa.

Soutěž proběhla standardním způsobem s drobnými organizačními nedostatky. Do oběda absolvovali závodníci přijem, po obědě telegrafní provoz. Orientační závod býl odstattován až v 15 hod. Orientační závod připravil K. Pažourek, OK2BEW; trať v naprosto rovném terénu, kde nebyly žádné výrazné opěrné body, byla poměrně náročná. Téměř polovina závodníků dobihala do cile již za šera. Nejlepšího času dosáhl při neúčastí T. Mikesky J. Vondráček, OK1ADS – 88 minut. V přijmu byly velmi vyrovnané výsledky, především v kategorii B, kde 12 závodníků z 20 mělo vice než 98 bodů. V telegrafním provozu v kategorii A zvitězili s velkou převahou (o 10 QSO) OK2BLE a OK1AMY se 44 spojenímí. V kategorii B byl nejlepší P. Havliš, OL6AME.

Závěrečný večirek s vyhlášením vitězů se konal Šarchelově, ve vinném skleně tamčíšího LTD.

Závěrečný večírek s vyhlášením vítězů se konal V Archlebově, ve vinném sklepě tamějšího JZD. Ukázala se tradiční pohostinnost Moraváků a podle mínění mnoha to byla nejlepší "čtvrtá disciplina" letošní sezóně

# Stručné výsledky (nejlepších pět)

Kategorie A				
1 I Danie Okani E	R	T	O Celkem	
<ol> <li>J. Bürger, OK2BLE, Frydek-Mistek</li> <li>A. Myslik, OK1AMY,</li> </ol>	- 99	97	67 263	
RK Smaragd 3. K. Koudelka, OK1-1017,	100	96	64 260	
RK Pardubice	97	62	79 238	
4. J. Kučera, OK1NR, Vrchlabi	100	5 <u>3</u> .	47 200	
<ol> <li>Ing. J. Vondráček, OK1ADS, RK Smaragd</li> </ol>	99	0	100 : 199	

Kategorie B				
100	94	81	275	
100	~.	100	271	
100	11	100	2/1	
99	67	100	266	
100	41	100	241	
90	50	60	227	
99	פֿכ	09	221	
C				
,		-		
100	0	53	153	
07	50	٥	129	
91	52	U	129	
71	13	0	84	
80	0	0	80	
74	Ω	٥	74	
	100 100 99 100 99 C 100 97 71 80	100 94 100 71 99 67 100 41 99 59 C 100 0 97 52 71 13 80 0	100 94 81 100 71 100 99 67 100 100 41 100 99 59 69 C 7100 0 53 97 52 0 71 13 0 80 0 0	

Hlavním rozhodčím soutěže byl K. Hříbal, OK1NG.

RK Kunštát

74

0

0 74



Rubriku vede Emil Kubeš, OK1AOH Šumberova 329/2, Praha 6

# Mistrovství Evropy v honu na lišku 1971

Mistrovství Evropy v honu na lišku 1971

Údobí několika let, kdy se mistrovství Evropy v honu na lišku nekonalo, je již dnes za námi. Letošní mistrovství Evropy uspořádal z povětení I. regionu IARU svaz radioamatérů DARC v NSR. Konalo se v Duisburgu ve dnech 3.—6. 9. 1971.

Naši reprezentanti se připravovali a připravili dobře. V tomto roce se zúčastnili závodů v NDR a na domácí půdě velmí dobře obstáli v mezinárodních závodech ve Starém Hrozenkově v červnu tohoto roku. Hlavní soustředění před ME proběhlo ve dnech 18. až 28. 8. ve Výšnej Kamenici pobliž známého gejzíru v Herlanech. V pěkném prostředí probíhala tvrdá připrava. Kontrolní závody byly uměle ztěžovány např. zkrácenými relacemi, pravidelnými výpadky vysílání lišek, nastavením výkonů jednotlivých lišek apod. Během soustředění muselí závodnící za úmorného vedra naběhat minimálně 100 km za liškami. Na závěr soustředění muselí závodnící za úmorného vedra naběhat minimálně 100 km za liškami. Na závěr soustředění bylo z 15 závodníků vybráno 6 a ti spolu s vedením odjeli do NSR hájit barvy ČSSR. Výpravu tvořili vedoucí výpravy MUDr. Harry Činčura, trenér Karel Souček a závodníci B. Brodský, I. Harminc, B. Magnusek, M. Rajchl, L. Točko a M. Vasilko. Naše výprava dorazila do Duisburgu 3. 9. ráno. Ubytování bylo v ústřední sportovní škole západoněmeckého fotbalového svazu. Ubytování stejně jako stravování bylo výborné. Další den probíhal tréning na obou pásmech a současné zasedala mezinárodní jury. Zde byly odsouhlaseny předběžné propozice v zásadě shodné s našími. Rozdíl byl jen v tom, že se startovalo ve skupinách v pětiminutových intervalech. Losováním byli závodníci do těchto rozběhů zářazení tak, že v rozběhu byl pouze jeden závodník každého zúčastněného státu. Pro hodnocení družstev se započitávaly výkony dvou závodníků každé země, ktěří muselí být určení před startem. Téhož dne večer bylo slavnostní zahájení mistrovství presidentem I. regionu IARU panem Kinemanem ze Švédska a předsedou DARC. Další den proběhl závodní v pásmu 2 m.

O sportovních výsledcí

výkonnosti.

Organizátoří se zhostili svého úkolu velice dobře. Pro další ME by bylo vhodné upustit od hromadných startů a zavést start individuální i za cenu prodloužení závodů. Hromadný start nezaručuje dostatečně objektivní hodnocení závodníků a stává se velice často, že se na přední místa dostanou závodníci s daleko horší výkonností pakliže se jim umožní kopirovat lepšího závodníka ze stejného rozběhu.

umozni kopnica. - rozběhu.

Během pobytu v NSR naše výprava krátce navštivila několik měst a prohlédla si rýnský přístav v Duisburgu. Diky pořadatelům zhlédla naše vý-

prava též jedinečné vystoupení cvičených delfinů v Duisburském delfiniu. S uspokojivými výsledky a pčknými zážitky se výprava vrátila 8. 9. do Prahy a nezbývá než poděkovat všem, kteří nám umožnili přípravu a kteří se na ní podíleli. Karel Souček, OK2VH

# VI. mistrovství Evropy 1971

	Pásmo	80 m	
Pořadí	Iméno	Stát	Čas
1.	Kuzmin	SSSR	36,40 min
2.	Miklos	MLR	37.30 min
3.	Klossowski	PLR	37.30 min
4.	Kanev	BLR	40.44 min
5.	Točko	ČSSR	41,52 min
6.	Magnusek	ČSSR	42.15 min
7.	Verchutorov	SSSR	45.55 min
8.	Rajchl	ČSSR	46.00 min

Z naších závodníků se umístilí na dalších místech: na 10. Harminc časem 47,49 min., na 16. Brodský časem 62,10 min. a na 17. Vasilko M. časem 65.45 min. Družstva 80 m

Čas

Stát

1.	SSSR		82,44 min.
2. 3.	MLR		88.57 min.
3.	BLR		101.00 min.
4.	ČSSR		107.37 min.
5.	PLR		137.29 min.
١ 6.	Rakousk	to o	142.43 min.
7.	Švýcarsi	ko	151.53 min.
8.	FSRJ		168.01 min.
7. 8. 9.	NSR		181.35 min.
	Pásmo	2 m	
Pořadí	Jmėno	Stát	Čas
1.	Verchoturov	SSSR	33.45 min.

Pořadí	Jmėno	Stát	Čas
1. 2. 3. 4. 5. 6. 7.	Verchoturov Rajchl Kuzmin Kanev Vasilko M. Točko Magnusek Kovec	SSSR CSSR SSSR BLR CSSR CSSR CSSR BLR	33.45 min. 36.55 min. 38.51 min. 39.01 min. 39.15 min. 39.25 min. 43.39 min. 44.11 min.

Z našich závodníků se umístili na 11. místě Brodský a na 23. Harminc.

# Družstva na 2 m

Pořadi	Stát	Čas
1.	SSSR	72.36 min.
2.	ČSSR	76.20 min.
3.	BLR	87.32 min.
4.	PLR	124.49 min.
5.	MLR	132.58 min.
. 6.	FSRJ	135.57 min.
7.	Švýcarsko	151.36 min.
8	NSR	154.02 min.
9.	Rakousko	169.17 min.

# III. mistrovská soutěž v honu na lišku

Vyvrcholením letošní sezóny byla třetí mistrovská soutěž v honu na lišku, která se konala 1. září, v krásném prostředi světoznámých lázní Sliač ve Středoslovenském kraji, v kraji, kde před 27 lety ve Slovenském národním povstání byla nastoupena cesta k osvobození naší vlasti ze jha fašistické zvůle. Závodilo se v terénu, který byl pro závodníky po mnohé stránce velmi těžký – hluboké kaňony, táhlé svahy, husté lesy a bažiny. Závodu se zučastnilo 18 soutěžicích, z toho dvé ženy.
Uspořádáním závodu byl pověřen radioklub Zvolen a svého úkolu se zhostil velmi dobře. Ředitelem soutěže byl předseda OV Zväzarmu pplk. Jozef Urbánek, hlavním rozhodčím Emil Kubeš.

# Pásmo 80 m

Pořadí	<b>I</b> méno	Celkový čas	Body
1.	Točko L.	57,15	15
2.	Šrūta P.	61,32	12
3.	Vasilko M.	63,20	10
4.	Bittner J.	66,35	8
5.	Rajchl M.	67,17	6
6.	Harmine Iv.	71,13	5
7.	Vyskoč Ed.	. 71,38	. 4
8.	Brodský B.	76,18	3
9.	Kryška L.	76,35	2
10.	Majoroši Vl.	81,36	1

Na dalších místech se umístili: Ryška P., Staněk Oldř., Chalupa St., Vláčil D., Bělohradský M., Martinkovičová A., Mačugová M., Chládek J.

# Pásmo 2 m

Pořadi	Jméno		Celkový čas	Body
1.	Točko L.		67,28	15
2.	Harmine Iv.	٠,	69,51	12
2. 3.	Brodský M.		70,32	10
4	Rajchl M.		86,20	8
5.	Bittner J.		86,45	6
6.	Šruta P.		88,10	5
7.	Chalupa St.		88,43	4
8.	Kryška L.		108,49	. 3
9.	Chládek J.	•	109,35	. 2
10	Vacilles M		75 00/3	

Na dalších místech se umístili Vyskoč Ed., Martin-kovičová A., Majoroši VI., Bělohradský M., Ryška P., Mačugová M., Staněk Ol.



Rubriku vede Alek Myslik, OK1AMY, poštovni schránka 15, Praha 10

Dnes bych chtěl nejdříve na tomto místě zdůraznit, že tři z vaších řad – OL5ALY, OL6AME a OL6AOQ – hájili velmi úspěšně barvy ČSSR a dobré jméno značky OK (a OL, hi) na mezinárodních závodech v radistickém víceboji v Moskvě v srpnu t. r. Podrobněji se o jejich úspěchu dočtete v článku "Úspěch v Moskvě" v tomto čísle AR.

v článku "Úspěch v Moskvě" v tomto čísle AR.

\* \* \*

Od dvou věrných dopisovatelů OLOANV a OL4AMP jsem dostal povídání o dvou vašich kamarádech – tímto vám je tedy představuji:
Nejdříve má slovo OL4AMP:
"V červenci jsem se s kamarádem toulal po Jihočeském kraji. Několik dní jsme trávili také na Lužnici u Bechyně. Nedaleko odtud je město Týn nad Vltavou, odkud vysilá OL2AND, Jan Šafář. Protože jsem ho zatím znal pouze z pásma, nenechal jsem si ujít příležitost a jednoho dne jsem ho navštívil. Jenda byl velmi pohostinný. Donutil nás, abychom se přestéhovali k něrnu do bytu a byl vzorným hostitelem. Je mu 17 a ½ roku a učí se spojovým mechanikem. V učení vyniká – pochlubil se nám fotografickým aparátem, který získal za první místo v soutěží spojových mechaniků. Po vyučení by rád chodil na průmyslovou školu.
A jak přišel k amatérskému vysilání? Spravoval jednou jakousi dvoulampovku a jak tak ladí po pásmu, zaslechl vysilání OK1CRA. Z ného se dozvěděl, že OK5TOL pořádá letní výcvikový tábor v Orlickém Záhoří. Jenda se na tábor přihlásli, získal tam potřebné znalostí s složil zkoušky OL. Po získání koncese si postavil vysílač, který mu velmi překně funguje. Poslouchá na BL10 s konvertorem a anténou typu V. Podle OL-QTC si postavil malý reflektometr. Navázal zatím asi 1 000 QSO s různými státy Evropy.

Proti většině ostatních radioamatérů má Jenda ztiženou situací v tom, že je v Týnu jediným aktivním radioamatérem. Musí tedy veškeré poznatky čerpat z literatury, všechny součástky kupovat. A vydělává-li v učení 120 Kčs měsícňe, znamená omnohdy značné uskrovnění. Ale je radioamatérem skutečně tělem i duší a pro svoje "hobby" je ochoten občovat cokoli."

A nyní OLOANV o svém příteli Jurajovi, OLOANU:
"Juraj Kováčík začal s amatérstvom v kolektívnej stanicí OK3KAH, kde sme sa aj spriatelili. Hnedo zdožaválny su zujímal o vysilaníe ok lolo treba ho

OLOANU:
"Juraj Kováčik začal s amatérstvom v kolektívnej stanici OK3KAH, kde sme sa aj spriatelili. Hned od začiatku sa zaujimal o vysielanie a bolo treba ho len správne podchytiť. Tak sme sa teda učili spolu a keď bolo treba nahlásiť účastníkov kurzu OL, stiahol som zo sebou aj Juriho. Ten si sice nedôveroval, ale nakoniec patril medzi najlepšie pripravaných účesníkov kurzu Netroka tedu sou hovoriť veroval, ale nakoniec patril medzi najlepšie pripravených účastníkov kurzu. Netreba tedy ani hovoriť, že kurz absolvoval dobre. Den 1. 12. 69 sa potom stal sviatkom nielen Juriho, ale aj ostatných prešovských radioamatérov, lebo už niekolko rokov sme nemohli "dochovat" čo i len jedného OL. Po obdržaní koncesie mal tedy plné právo – ba bola to jeho povinnosť, aby si čím skôr postavil nejaké vhodné zariadenie. Najviac obtiaží mal s prijímačom. Začinal totiž s R3 a to nie je vhodný prijímač na top band, hlavne preto, že každý amatér sa nechce uspokojiť s obyčajnými QSO a chce trocha



Prešovské družstvo v honu na lišku. Stajančo Karol, Kováčik Juraj, OLOANU, Cenkerová Terezia, Štoffová Ružena a a Sčecinová Mariena.

aj dx-arit. Stastným okamžikom možno nazvat kúpu jeho nového RX – Lambdy. Po určitých úpravách, pri ktorých mu pomáhal brat, mohol konečne naozaj začat poriadne pracovať. Prišli aj prvé malé úspechy ve forme QSO s G, GM, GW, neskôr:aj VK6, ZD8, HB0, PA0, OH atd.

OLOANV je aj úspešným závodníkom v honbe na lišku a je držitelom II. VT. Možno celkom oprávnene povedať, že patrí k naším najlepším uniorom v honbe na lišku."



Rubriku vede ing. V. Srainko, OK1SV, pošt. schrán-ka 46, Hlinsko v Čechách

# DX expedice

Jak jsme již minule oznámili, na ostrově Bajo Nuevo byla skutečně expedice a to ve složení HK4BNG, W9KNW a další. Na ostrově se zdrželi od 5. do 9. 9. 1971 a používali značku HKOAA. Přes dobrou připravu, výbavu i propagaci neměla tato expedice pro Evropu ani další kontinenty valný význam, neboť se zaměřila téměř výlučně na USA, především na W6. Prvý den udělali pouze dvě spojení s Evropou, a ani další dny to nebylo o mnoho lepší, neboť věnovali Evropě nejvýše 15 minut času denné, a kromě toho byli u nás velmi špatně slyšet na SSB a jen o málo lépe CW.

Naopak, více než spokojení můžeme být s expedicí Aldo, ET3ZU, ve stejném termínu. Expedice pracovala od 4. do 8. 9. 71 včetně z ostrova Jabel al Fair, který je součástí souostroví v Rudém moří (Red Sea Islands). Zúčastnili se ji ET3ZU a dále dva operatéří kolektivky ET3USA spolu s 12JI. Značka expedice byla ET3ZU/A. Pracovali na všech pásmech CW i SSB. Výprava měla sebou čtyří

zařízení, z nichž tři byla nepřetržitě v provozu (současně). Síla signálů byla vynikající a slyšitelnost prakticky po celých 24 hodin denně. Možno tvrdit, že kdo zavolal, spojení udělal, a tak tisíce amatérů celého světa ziskaly spojení s úplně novou zemí DXCC, a též naši OK si přišli všichni na své! Provoz CW i SSB byl skutečně vzorný a byla radost jej sledovat. QSL direct na ET3ZU, P.O.Box 379, Asmara, Ethiopia.

Z italského ostrova Giglio pracovala v polovině měsice září t. r. expedice IA5VNC na SSB i CW a požadovala QSL přimo na IIGHO.

Z dalšího italského ostrova Lampione (poblíže ostrova Lampedusa) pracovala v posledních dnech měsice září expedice IG9MEC, která žádá QSL na P.O.Box 511, Florence, Italy.

Ostrov Serrana Bank v Karibské oblasti navští-Ostrov Serrana Bank v Karibské oblasti navstivila na 2 dny posádka expedice, vracející se z Bajo Nuevo a pracovala odtud pod značkou KS4DX. QSL stejně jako za HKOAA vyřízuje K3RLY. K5QHS a K3RLY uvažují o uskutečnění expedice na ostrov St. Felix (CEOX) ještě do konce letošního roku.

SVOMM je značka expedice několika Řeků na Dodakanécos ktará byla hlášena na konce září t. t.

SVOMM je značka expedice několika Řeků na Dodekanésos, která byla hlášena na konec září t. r. a má trvat pouze 4 až 5 dní. Pravděpodobně bude pracovat z ostrova Rhodes.

Femine DX Expedition pokračuje, Darleen, WA6FCS, opustila Rodriguez, odkud vysilala jako 3B9DK, a po krátkém pobytu v Kenyi a na Seychelles (VQ9YL) se nyní objevila v Jorgánsku pod znažkou JY9DK. Zúčastnila se odtud i fone části WAE-DX-Contest. Dále má navštívit Monte Carlo, Řím a Švédsko. Expedice je rozpočtena na celý rok. QSL manažerem celé expedice je vP6AKV.

Rovněž v Antarktidě je expedice a pracuje pod značkou VKOCC z Mawson Bay. QSL ji vyřizuje VK2BKR. Dále z Antarktidy vysilá opět stanice ZL5AX, především telegraficky na 21 MHz.

V poslední chvíli se dozvidáme, že další expedice ještě v letošním roce se má uskutečnit pod vedením F2QQ na ostrov Kamaran.

## Zprávy ze světa

ARRL oznámila, že s platností od 18. 12. 1969 zrušena samostatná země DXCC Kuwait

Neutral Zone, 9K3 nebo též 8Z5. Současně jsme se neoficiálně dozvěděli, že se vážně uvažuje i o zrušení Tibetu, AC4. Zdá se, že v nejbližší době bude potvrzeno i zrušení EAO a jeji nahrazení novou zemi 3C1 – Equatorial Guinea. Uznán je však již ostrov Anobon jako další země DXCC – značku má 3C0. Poznamenejte si!

Poznačte si, že značka 3V8AL patří zaručeně pirátu. Rovněž značka 8R1J byla v poslední době velmi zneužívána pirátem. Při spojení s touto stanicí je dobré zeptat se na stáří operatéra, tomu pravému je totiž 45 let!

Z ostrova Kure pracuje opět kolektivní stanice

s touto stanici je dobré zeptat se na stáří operatéra, tomu pravému je totiž 45 let!

Z ostrova Kure pracuje opět kolektivní stanice značky KH6EDY, a to na kmitočtech 7 295 kHz (pozor, mimo naše povolené pásmo!) a 14 280 kHz. Je však poměrně slabě slyšet.

New Amsterdam Isl. reprezentuje stále stanice FB8ZZ, kterou jsme na pásmech v poslední době postrádali. Nyní se opět ozývá (především telegraficky) na kmitočtech 14 030, nebo 14 040 kHz. Manažerem je F8US.

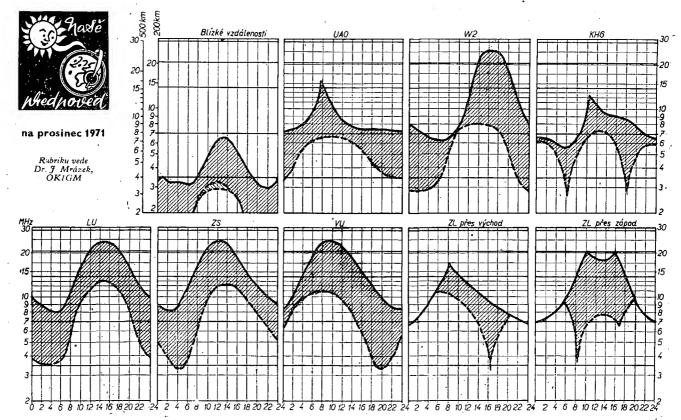
Potřebujete-li zónu č. 23 pro WAZ, je tam v současné době tento výběr stanic: UAOYZ, UAOYT, JT1AJ, JT1KAF, JT1KAA, JT1AH a JT2AB. Pro všechny stanice JT lze zasilat QSL na adresu P.O.Box 639, Ulan Bator.

Arabská DX-síť pracuje nyní pravidelně v pátek v 06.00 GMT na kmitočtu 14 295 kHz. Přihlášky na čekací list přijímá některý její člen vždy každý čtvrtek v 19.00 GMT na stejném kmitočtu nebo i před zahájením sítě na kmitočtu 14 285 kHz. SSB. Při zařazení do pořadníku má každý právo požádat pouze spojení se dvěma stanicemi sítě, aby se dostalo na co nejvíce čekatelů. V posledních týdnech dělá clearingmana 9K2AM.

V poslední době došlo k dalšímu zvětšení počtu

V poslední době došlo k dalšímu zvětšení počtu V poslední době došlo k dalšímu zvětšení počtu nových prefixů, takže jejich sledování je již velmi obtižně. Z Peru pracují některé stanice pod značkami OB (do konce roku), z Íránu EQ2. z Panamy 3F1. Z USA pracují stanice s těmito novými prefixy: KD4T1 U (žádá QSL via W3ZA), WU3SNA via W3ADO, WMBICH přes W8HS, a značky W10ISF a KI0ISF (International Disney Land). Dále jsou pravé i značky WD6WD a KCOKC, což je stanice z Cansas City Fair!

Stanice na ostrově Fiji dostaly od ITU nový prefix. Měly by se ozývat pod značkami 3DN až 3DZ.



V prosinci již budeme pozorovat typicky "zimni" průběh kritického kmitočtu vrstvy F2 s ostrým a poměrně vysokým poledním maximem a hlubokým minimem v časných ranních hodinách. Proto bude i značný rozdil mezi použitelnými kmitočty v denních a nočních hodinách. V podvečer se to např. projeví často velmi rychlým pokleser použitelných kmitočtů, což povede zejména na vyšších

krátkovlnných pásmech k rychlému vymizení dálkových podmínek. Stane-li se to během spojení, nebudeme mít ani čas dokončit.

O to lepší budou odpolední a ranní podmínky na osmdesátimetrovém pásmu; kolem 18. hodiny se na něm bude v některých dnech přechodně objevovat pásmo ticha do vzdálenosti 200 až 400 km, které později v noci opět vymizí, aby se v mnohem včtší míře znovu objevilo kolem čtvrté hodiny ranní a definitivně vymizelo teprve krátce před východem Slunce. Protože v tuto dobu budou mít evropské stanice v pásmu 80 m slabé signály, mohou tím více vyniknout případné slabé signály DX stanic, ležicích na Sluncem neosvětlené

části Země. Noční DX poamínky budou v klidných dnech i na stošedesátimetrovém pásmu, zejména později večer a časně ráno. Pásmo desetimetrové bude v některých dnech a zejména odpoledne otevřero podminky však již budou zřetelně horší než předrokem a určitě méně časté než byly v říjnu a listopadu. V průběhu měsíce se tyto podmínky poněkud zhorší; zato pásmo 21 MHz bude stále více vykazovat známky pásma desetimetrového z let minulých a zejména v podvečer na něm budou dobré DX možnosti, jež pak s nastupující noci velmi rychle vymizí. Pásma 7 a 14 MHz si i v prosinci ponechají v průměru dobré vlastnosti. chají v průměru dobré vlastnosti.



# V PROSINCI 1971

Datum, čás	Závod .	Pořádá
4. a 5. 12. 00.01—24.00	International CHC 73, část CW	СНС
4. a 5. 12. 12.00—12.00	80 m Activity Contest	
11. a 12.12. 01.00— 22.00 11. a 12.12.	9Q 5 Contest	9Q 5
11. a 12.12. 00.01—24.09 11. a 12.12.	International CHG/88, část SSB	
11. a 12.12. 00.01—16.00 18.12	160 m Contest	ARRL
15.00—17.00 19.12.	Radiotelefonní závod	ČRA ·

Stanice C21DC z ostrova Nauru vysílá především SSB na 14 MHz a požaduje QSL na P.O.Box

všim SSB na 14 MHz a požaduje QSL na P.O.Box 193, Nauru.

Operatér stanice VK2BKM nám píše, že bude v OK-DX-Contestu pracovat telegraficky na pásmu 3,5 MHz a těší se na spojení s OK. V závodě VK-ZL bude pracovat rovněž telegraficky na pásmu 1,8 MHz v distriktu VK1, Canberra. Samozřejmě bude k dispozici na vyšších pásmech.

Podle peinovělších zoráv plánuje skupina

VKI, Canberra. Samozřejmě bude k dispozici i na vyšších pásmech.
Podle nejnovějších zpráv plánuje skupina OH2BH a spol., expedici na ostrov Mali, který se nachází v Baltickém moři, ale bude zapotřebí získat od finských úřadů zvláštní povolení. Termin expedice bude pravděpodobně až v roce 1972.
UA9VH/JT1 ukončil svoji expedici SSB dnem 28. 7. 1971 a vrátil se zpět do UA. Svoje zařízení ponechal na kolektivce JTIKAA, takže spojení s JT1 bude i nadále možné. QSL na UA9VB.
BV1USE je nová stanice na Taiwanu. Používá kmitočet 14 195 kHz SSB a poslouchá na kmitočtu 14 250 kHz. QSL manažera ji dčlá JH1HWN.
Zajímavou stanicí je AC5PN, která se objevuje CW na kmitočtu 14 041 kHz po 21.00 GMT a později i na 7 001 kHz. QSL žádá na T. Yonten, P.O., Thimphu, Bhutan.
Diplom WAI – "Worked Adriatic Islands" je vydáván v Jugoslávii za spojení minimálně se tvými ostrovy v Jaderském moří na kterémkoli pásmu a libovolným druhem provozu. QSL a 7 IRC nutno zaslat na YUIS].
4W1AW z Jemenu se objevuje nepravidelně na kmitočtu 14 250 kHz v poledních hodinách. VR4CG ze Šalamounských ostrovů pracuje Evropou na 14 MHz SSB kolem 15.00 GMT. QSL na George Cruickshank, P.O.Box 310, Honiara.
Z Western Samoa je nyní aktivní stanice

Honiara.

Z Western Samoa je nyní aktivní stanice
5WIAU na SSB kolem kmitočtu 14 220 kHz
v 07.30 GMT. Je to nový QSL manažer pro
5WI. Jeho adresa je P.O.Box 1069, Apia,
Western Samoa.

Z Galapág vysílá t. č. telegr. stanice HC8GG
na kmitočtu 14 050 kHz od 06.00 GMT. QSL via
KOYBC.

Z Galapag vysila t. c. telegr. stanice HC8GG na kmitočtu 14 050 kHz od 06.00 GMT. QSL via K9YBC.

CR8AG je stále vzácností na telegrafii (občas na kmitočtu 14 007 kHz kolem poledne). Na SSB bývá častěji, a to na kmitočtu 14 205 až 14 210 kHz v sobotu kolem 10.00 GMT.

Z Pacifiku se oznamuje, že W6DDM/KB6 pracuje vždy ráno na kmitočtu 14 287 kHz SSB a QSL žádá direct na P.O.Box 160, APO San Francisco. KM6DX z ostrova Midway směruje na Evropu na kmitočtu 14 295 kHz především v sobotu od 06.00 GMT.

Značka 8J1WJ pracovala z Japonska u přiležitosti skautského Jamboree. QSL žádají na JARL.

Od 21. 8. 1971 pracuje na 14 MHz SSB stanice VK3UV/9, jejíž QTH keži na jednom odlehlém ostrově ze souostroví Solomon, ale neplatí za VR4, nýbrž za New Guinea Territory! QSL via W7VRO.

Z Jordánska se dozvídáme, že tam pracuje celá řada nových stanic pod různými prefixy. Prefix JY9 je vydáván cizím státním příslušníkům. Značku JY6RS používá tamní ústřední radioklub, dále pracují JY6EM, JY1HE, JY4IA a značku JY8BI používala expedice DK2BI ve WAE-Contestu. Nyní započali v Jordánsku vydávat i svoje diplomy: za spojení se deseti arabskými zeměmi, z nichž jedna musí být JY, dále diplom za spojení se šesti JY a diplom za spojení se stanicí, která pracuje pod prefixem JY9 (oblast Achabského zálivu).

Několik QSL informací z poslední doby. SV0WEE via W3HNK, ZB2A-WA9YNE, ZB2BV-G3RSJ, VS9MB-G3KDB, HBOXUO-

-DK4SL, YS2CEN-WA8TDY, EL7BR-DK3IK, IMOKH-I2JQ, 4U3ITU-DJ6TX, 5U7AW-VE2DCY, 9X5WJ-WIMIJ, TJ1AB-4X4RH. 7Q7AA via K4CDZ, TU2CH-W7VRO, HC6JB-PJ9ZB, IA5BGJ-I1BGJ, 9N1JK-DJ9KR. Do dnešni rubriky přispěli tito amatéři vysílači: OK1ADM, OK2BRR, VK2BKM, OK2OP, OK1DVK, CT2BC-W4SYL, OK1FIM, OK3BH, a dále tito posluchači: OK1-18550, OK1-18637, OK2-5385, OK1-18549, OK3-16823, OK1-7711. Za všechny zprávy děkujeme a těšíme se na další, jakož i na zprávy od dalších zájemců o DX-sport. Zprávy zasílejte vždy do osmého v měsíci.



# Radio (SSSR), č. 7/71

Radio (SSSR), č. 7/71

Trineskop – obrazovka pro barevnou televizi – Školni radiostanice VKV – Uprava radiostanice P-104 a P-105 – Generátory nf – Dálkové ovládáni televizních přijímačů – Hudební skříň Rigonda 102

Filtr pro odstranění poruch televizního přijímu – Amatérská hudební skříň – Použití varistorů – Indikátory činnosti magnetofonů – Mechanickelektrický flašinet – Zajímavosti ze zahraničí – Diodová ochrana mikroampérmetrů – Dozvuk ke kytaře – Reflexni třitranzistorové přijímače – Planetochod, radiotechnická hračka – Pro začátečníky: Elektronka se třemí mřížkami – Diody KD512A a KD513A – Magnetofon Reportér 6 – Naše rady.

# Radio (SSSR), č. 8/71

Můstkový zkoušeč tranzistorů – Konstrukce gramofonové přenosky – Transceiver SSB s tranzistory pro 14 MHz – Obvody řádkového rozkladu barevného televizního přijímače – Hudební skříh Romantika 104-stereo – Budič s krystalem 1 MHz – Jednoduchý televizor – Piezokeramické filtry v amatérských přijímačich – Ochrana třífázového elektromotoru – Přehled pentod sovětské výroby – Dárkový přijímač – Fotoelektrický zámek – Pro začátečníky: Triody – Sovětské varikapy – Ze zahraničí – Naše rady.

# Radio (SSSR), č. 9/71

Radiostanice P-609 - Zesilovač obrazu a zvuku barevných televizních přijímačů - Amatérská elekbarevných televizních přijímačů – Amatérská elektrodynamická sluchátka – Jednoduchá elektrická měření – Magnetická anténa – Elektronický přepinač přijem-vysílání – Vicepásmový "multitank" – Umlčovač šumu pro radiostanice KV – Od triody k pentodě – Stabilizované napájecí zdroje – Jednoduchý měřič kapacit – Gramofonový měnič – Reproduktor IGD-36 – Televize a rozhlas v USA slouží monopolum – Ze zahraničí – Naše rady.

# Funkamateur (NDR), č. 8/71

Funkamateur (NDR), č. 8/71

Číslicové obvody kombinátu VEB HFO – Základy samočinného řízení úrovně nahrávky na magnetický pásek – Generátor RC s tranzistory SC206 – Napájení přenosných přijímačů ze sítě – Poznámky k tranzistorovým zesilovačům třídy A – Stabilizátory napětí s elektronkami – Stereofonní zesilovač pro sluchátka – Příposlech rozhlasu a televizního zvukového doprovodu – Otočná anténa pro přijem VKV – Univerzální zesilovač – Přijem signálů UKV a VKV v šumu – Starostí s druhým TV programem – Zapojení z techniky FM – VKV

Transceiver CW, SSB, RTTY (dokončení) Rubriky

# Radio, Fernsehen, Elektronik (NDR), č. 13/71

č. 13/71

Problémy vývoje unipolárnich integrovaných obvodů MOS – Integrovaný obvod MAA325 – Informace o integrovaných obvodech v tenkých vrstvách KME3 (13) – Číslicové zpracování informací (33) – Rozhlasový přijimač REMA Mono 230 – Technika přijmu barevné televize (37) – Systémové řešení obvodů Phaselocked-Loop – Tyristorem synchronizovaný promitací přistroj pro úzký film – Dorozumívací zařízení stavebnicové – Analogově-číslicový převodník pro malá stejnosměrná napětí – Univerzální přístroj Unitest 1.

# Radio, Fernsehen, Elektronik (NDR), č. 14/71

c. 14/71

Použiti integrovaných soustav s velkou složitostí v čislicových počítačích – Zkoušení a třidění jmenovitých údajů fyzikálních veličin – Informace o integrovaných obvodech v tenkých vrstvách KME3, (14) – Čislicové zpracování informací (34) – Technika přijmu barevné televize (39) – Integrovaný obvod MAA325 – Rychlý koincidenční obvod s tranzistory – Autoradio Stern-Coupé – Zkušenosti s přijímačem Stern-Automatic.

# Radio, Fernsehen, Elektronik (NDR), č. 15/71

Možnosti použiti infračervené techniky – Sovětské polovo ličové stavební prvky – Kompenzace teplotního činitele vrstvových odporů – Vlastnosti operačního zesilovače MOV101 – Informace o polovodičích (80), tranzistory MP39 až: MP42B (1) – Technika přijmu barevné televize (40) – Číslicové zpracování informaci (35) – Použití integrovaného obvodu MAA325 v děličích kmitočtu s multivibrátory – Číslicové stavební jednotky z podniku VEB Werk für Fernsehelektronik (1) – Velmi stabilní oscilátor řízený krystalem s tranzistory MOSFET – Kapesní přijímač Sport 2.

# Radio, Fernsehen, Elektronik (NDR), č. 16/71

některé elektronické vlastnosti amorfních polovodich – Mikrovlnné násobiče kmitočtu – Použití operačniho zesilovače MOV101 – Informace o polovodičích (81) – Technika přijmu barevné televize (41) – Kompenzace teplotního činitele vrstvových odporů (dokončení) – Stavební návod na selektívní anténní zesilovač UKV – Číslicové stavebnícové jednotky (2).

# Rádiótechnika (MLR), č. 8/71

Radiotechnika (MLR), č. 8/71
Zajímavá zapojení s elektronkami a tranzistory –
Zvláštní diody – Napájení antén – Nf adaptor pro
dálnopis – Integrovaný samočinný vysílač pro hon
na lišku v pásmu 3,5 MHz – Nové diplomy WHD –
DX – Barevný televizní přijímač pro dvě normy,
TS 3202 SP – Měření na motorových vozidlech
(6) – Kapacitní diody a jejich použití – Magnetofon
Philips 2205 – Výpočet obvodů stejnosměrného
proudu – Integrované obvody – Poplachový přistroj. stroj.

# Rádiótechnika (MLR), č. 9/71

Rádiotechnika (MLR), č. 9/71

Zajimavá zapojení – Zvláštní diody – Napájení antén – Nf adaptor pro dálnopis – Odrušování v amatérské praxi – DX – Měření se zkoušečem zapalování – Nový maďarský diplom, Gemenc Award – Ohlašování přijímačů v motorových vozidlech – Magnetofon pro záznam obrazu – Náhrada PCL82 typem PCL86 – Kapacitní diody a jejich použití (2) – Integrované klopné obvody – Ctyřkanálové gramofonové desky – Výpočet obvodů střídavého proudu – Sedmé televizní symposium střídavého proudu – Sedmé televizní symposium v Montreaux.

# Radioamater (Jug.), č. 6/71

Radioamater (Jug.), č. 6/71

Malý vysílač CW/SSB pro pásmo 80 m – Přijimač pro příjem stereofonních signálů – Tranzistorový stereofonní zesilovač – Stabilizovaný zdroj s elektronickou pojistkou – Fototyristory – Feritová anténa pro VKV – Zkušenosti s měřičem stojatých vln – Klimatizačni zařízení Ei-Crolls – Výběr dlod pro balanční modulátory – Adaptor pro příjem signálu WWV – Kontrola krystalů – Nomogram k určení přenosu transformátoru – Co je třeba vědět o přijmu rozhlasu a televize (1) – Polovodičová elektronika (5) – Technické novinky.

# Radio, televizija, elektronika ( LR), č. 7/71

e. 7/71

Elektronické sirény – Jednoduché elektronické varhany – Antény Quad pro příjem televízních signálů – Elektronický kávovařič – Univerzální stabilizovaný zdroj – Dvě tranzistorová časová relé – Bezindukční selektívní obvody – Stereofonní vysílání v Bulharsku – realita – Nf tranzistorové zesilovače – Tranzistorový přijímač Universal – Měřič, fáze – Elektronický voltmetr – Křemíkové Zenerovy diody – Elektronický ukazovatel stavu hladiny – Naše rady.

# Funktechnik (NSR), č. 13/71

Obrazový telefon - Detaily zapojení přijímače "orchestra hifi 101" firmy AEG-Telefunken



# MINIATURNÍ PÁJEČKA SE ZDROJEM

pro pájení miniaturních součástí, tranzistorů, integrovaných obvodů apod.

Tepelné tělísko miniaturní páječky MP 12 a výměnné pájecí hroty jsou konstruovány pro dlouhodobý provoz. K páječce je dodáván navíc 1 náhradní hrot. Ke zdroji se páječka připojuje miniaturní koaxiální zástrčkou, která znemožňuje nesprávné připojení při neodborné manipulaci. Cena kompletu páječky MP 12 se síťovým zdrojem ZT 12 (220 V) je 200, – Kčs. Páječku lze napájet též z autobaterie.

Technické parametry: napájecí napětí 12 V; příkon 12 W; teplota nezatíženého hrotu 380 °C; doba potřebná k nahřátí asi 60 s; délka páječky 160 mm; průměr pájecích hrotů 2,5 mm; váha páječky 32 g; délka přívodní šňůry 1,25 m.



V PRODEJNÁCH TESLA A VE SPECIÁLNÍCH PRODEJNÁCH ELEKTRO PODNIKŮ DOMÁCÍ POTŘEBY

Gramofon TTS 3000A a přenoska PUA 286 firmy SONY – Počítání s dB – Od kombinovaného tuneru k tuneru v provedení strip-line – Jakostní přijímač pro amatérské pásmo 2 m – Univerzální komunikační jednotka – Plynulé řízení výkonu s tyristory – Amatérská stavba osciloskopu 0 až 30 MHz – Opravy televizních přijímačů.

# Funktechnik (NSR), č. 14/71

Funktechnik (NSR), č. 14/71

Servo-Sound-PRO, zařízení k reprodukci desek s výkonem 15 až 450 W s všestranným využitím – Integrovaný nf zesilovač TBA641 – "Fluidics", druh řídici a ovládaci techniky – FET-dipmetr – Amatérská stavba osciloskopu 0 až 30 MHz – Údržba a opravy magnetofonů – Vzdušná elektřina a jeji biologické vlivy – Udělejte si reproduktorové soustavy 80 l. 50 W – Amatérské antény a integrované elektronika – Zapojení tranzistorů se společným kolektorem a bází jako zpětnovazební varianta zapojení se společným emitorem – Co se rozumí pod názvem fixturologie.

# Funktechnik (NSR), č. 15/71

runktechnik (NSK), c. 18/71

Integrovaná zapojení stereofonních dekodérů –

Lumomatik, jednoduchý ukazovatel vyladění pro
kufříkové přijímače – Protiporuchová automatika

– Měřici osciloskop MO 3315 firmy Nordmende –

Elektrooptická indikace s tekutými krystaly – Fyzikální vlastnosti a použití vodiče světla Crofon –

"Fluidics" – Elektronické vyvážení dvojitých koncových stupňů – Digitální převodník televizních
norem – Amatérské antény a integrovaná elektronika – Nf předzesilovač s integrovaným obvodem

TAA151.

# Funktechnik (NSR), č. 16/71

Funktechnik (NSR), č. 18/71

Elektronická televize – 40 let – V USA Hi-Fi
bez hudebního výkonu – Quadrofonie, ano či ne?

Nový systém záznamu quadrofonie na desky –
Kazetový magnetofon pro záznam a reprodukci
obrazu firmy Philips, N 1500 – Technická spôlehlivost televizních přijimačů – Antény Short-Backfire
jako antény pro IV. a V. televizní pásmo – Směšovací puli "stereo tricmixer" firmy AEG-Telefunken

– Elektronický zkoušeč závad s univerzálním použítím – 10. mezinárodní setkání radioamatérů 10. mezinárodní setkáni radioamatérů v Konstanci.

# Hudba a zvuk, č. 8/71

Hudba a zvuk, c. 8/11

Vstupni dil P 005 pro Tuner kit 30 stereo –
Aktuality HaZ – Test kondenzátorových mikrofonů
AMC500 a Sony EMC 21 – Test magnetofonových
kazet Sony a TDK – Vicekanálová stereofonie (3)
- Stereofonní dekodér pro nejvyšší nároky – Recenze gramofonových desek a knih o hudbě –
Zesilovač Cambridge P 40 – Kmitočtové demodulátory (2) – HIFI-AMA Brno 71 – SG 80 Junior –
Formy vokální – Jazz a pop před mikrofonem – Čs.
fonoamatér 8/71.

# INZERCE

První tučný řádek Kčs 20,40. další Kčs 10,20. Příslušnou částku poukažte na účet č. 300-036 SBCS Praha, správa 611 pro Vydavatelství MAGNET, inzerce, Praha I, Vladíslavova 26. Uzávěrka 6 týdnů před uveřejněním, t.j. 14. v měsíci. Nepomeňte uvést prodejní cenu, jinak inzerát neuveřejníme.

# PRODEI

PRODEJ

FET BF244 (à 70). Vlad. Žibřid, Libušská 122, Praha 4-Lhotka, tel. 491 572.

GU50 + sokl + kryt (à 60); elyty 400M/500 V (à 18); krystaly - 4 700 + 3 300 kHz dvojče vakuum. (45), 5 800, 5 875, 6 700 kHz (à 30); Si diody KY715 (35) nové; mech. počitadlo s nul. (à 60), VKV planár. diodu 6D3D (à 70). P. Pick, Bronislavova 1418, Beroun II.

Siemens-Phil.-Motorola AF239S (140), AF239 (80), vyběr (90), II. jak. (65), AF139 (75), GF507 (65), KC509 (46), BC149 (46), KF507, 508, 517 (34, 50, 85) i v párech, GC511K/GC521K (75), GC511/GC521 (70), BA111 (48), DHR8 1, 20, 100 mA (115), elektronk. diod. voltm. stř. 3, 10, 30, 100, 300 V Rafena NSR (450), nř milivoltm. 20 Hz—250 kHz (3 m V, 10, 30, 0,1 V, 0,3, 1, 3, 10, 30' V) – nutná oprava (490). J. Becka, ICS Becocrd klub, P. S. 98, O. P. Praha 6.

Motorola, Siemens AF239 I. jak. (85), AF139 (75), komplementy 106NU70/OC71 (40), páry 2-GC500 (26), 2-OC72 (30), 2-GC507 (30), 2-IO2NU71 (36), 2-104NU71 (30), RV22000 nové (14), AW43-80 s velkou rez. jasu (200), nová AW53-80 (300), náhradní dily Ametyst, kompl. el. osazení použ. (85), diktať. Stenotape (200), TV Mánes (150). J. Pecka, Wintrova 21, Praha-Bubeneč.

Pár KU607 (à 250), KU606 (150). Ján Brabčo, Revúca, Podháj 601, okr. Rozňava.

Avomet II (DU 10) (750), RLC 10 (750), DU 20 (1 700). V. Mašek, Karmelitská 25, Praha 1.

Si univerzál. tranzist. BC170 (28); Avomet II (850); KF517 (60); Siemens I. jakost AF239 (58, výběr 85), pro vyš. nároky AF239S (125); tyristory 15 A/400 V (300) a růz. 1 A, 3 A; triac RCA 6 A/400 V (290); nf nízkoš. BC109, BC147, KC509 (35 ÷45), spec. BC154 extrém. sníž. šum (140); konc. OC26 (pár 100), Si: KU602 (pár 140), 2N3055 (běžné à 150, zlepš. typ, odolný k 2. prárazu – s přísl. à 220); konc. NPN/PNP Si páry 8 W, 90 W (250, 640); ploš. spoj. z panely TW30 (60, 50); rozestav. digitál. voltmetr, seznam dílů (digitrony, FETy BF245, integr. obv., op. zesil. µA709) zašlu proti známce. P. Zelený, Kujbyševa 14, Praha 6. 14. Praha 6.

14, Frana 6.

Velký výběr polovodičů 1. jakost, se zárukou zahr. ÷ 2N3055 (120), BC109C Siemens (35), μΑ709 (180), Si kompl. M]E3055/2955 (430), BC214=BC154 (55). Čs.: cca 60% MC, od 10 ks (jeden typ) - 10%, od 25 ks - 20% sleva (i u zahr.). Ondřej Lukavský, Kouřimská 24, Praha 3.

# KOUPĚ

FM multiplex stereo adaptor k přijimači Hitachi KH-907H. Karel Huslik, Dolany 17 u Olo-

mouce.
KC510 nebo pod. μA-metr do 100 μA s 0 uprostř.
F. Zahradník, Francouzská 20, Praha 2.
6F36 2 ks nové čs. výroby. J. Blahovec, Okrsek 0,
Kladno II. Bělehradská 2218.
RX na amatérská pásma. Karel Černý, Žižkova
763, Horažďovice.
Stabilizátor ST 150 (nebo podob.) poškoz.
I. Dikácz, Pribita 395, okr. Komárno.

poškoz.

# VÝMĚNA

3 kg cuprextitu (libovol. rozměr tloušíka 1 až 2,5 mm) za 1 tranzistor BF139 a za 1 tranzistor BF239. Dále prodám libovolné množství cuprextitu (max. rozměr 20×20 cm tloušíka 1—2,5 mm) 1 kg 70 Kčs. Ladislav Píša, Zdechovice 67, okres Pardu-

Mer. prístroj Avomet + omega anglický výrobok za fotoblesk-zväčšovák, ďalekohľad nebo predám, dohoda. Ing. Poláček Ján, R. 0 494, Vranov n.

Topiou.

2—3 KSY71 nebo jiné Si za DG7-1, LB8 nebo pod. Také koupim, prodám KSY71 (80—90), KF503 (30), stereo pot. 25k/G, 50k/N, 10k/G 60dB (à 25) krok. volič 4×26 poloh (50), tel. relé (à 8). T. Pavlis, Petrov 203, o. Sumperk.

440 amatérské! 1 1 1 7